BHS II K 74

Bayerische Berg-, Hütten- und Salzwerke Aktiengesellschaft
Bibliothek: I K
Gruppe: I
B Nr. 74

Unterricht

im

Höhenmessen mit dem Barometer

nach den neuesten in der Physik gemachten und hierher gehörigen Entdekungen berichtigt.

Nebst fünf hypsometrischen Tafeln, vermittelst welchen die gemessenen Höhen durch eine einfache Addition und Subtraction sehr leicht und ganz genau zu berechnen sind; desgleichen einer Tafel zur Reduction der Toisen in Rheinländische Fuß; drei Tafeln zur Reduction der verschiedenen Thermometer-Scalen, und einer Tafel der geographischen Breiten der bekanntesten Oerter in Europa.

Herausgegeben

von

F. A. Hegenberg,

Königl. Preuß. Kondukteur und Privatdozent der Mathematik.

(Mit einer Steindruck-Tafel.)

Bunzlau, 1828.

Eigenthum und Verlag von C. F. Appuns Buchhandlung.

Gedruckt bei Gotthold Heinze in Görlitz.

BIBLIOTHEK DER K.B.GENERAL BERG- U. SALINEN ADMINISTR.

Bayerische
Staatsbibliothek
München

Vorrede.

Das Höhenmessen vermittelst des Barometers ist für die Orographie und Topographie eine ungemein nützliche Erfindung, zumal da die trigonometrischen Vermessungen der Höhen mit sehr vielen Kosten verknüpft und öfters ganz unausführbar sind.

Die Erfindung des barometrischen Höhenmessens haben wir bekanntlich dem französischen Mathematiker Pascal zu Clermont zu verdanken. Späterhin beschäftigten sich mehrere deutsche, französische und englische Gelehrte mit diesem Gegenstande und bemühten sich, diese Wissenschaft zu einem möglichst hohen Grade der Vollkommenheit zu bringen. Hierin haben sich Halley, Trempley, de Luc, Roy, Schuckburgh, Meyer, Lindner, Arago, Saussure, d'Aubuisson, Biot, de la Place u. a. m. ausgezeichnet.

Die Bemühungen dieser Gelehrten gingen vorzüglich dahin, Formeln zu entwikeln und aufzustellen, nach welchen die Höhe eines Orts über dem andern aus den an diesen Orten beobachteten Barometerständen berechnet werden könnten; allein da man anfänglich nicht alle Umstände, die auf das Höhenmessen mit dem Barometer Einfluß haben, ja sogar nicht einmal auf den bedeutenden Einfluß der Lufttemperatur Rüksicht genommen, so gaben besonders die zuerst erschienenen Formeln sehr unrichtige Resultate, und man suchte daher diese Höhen-Berechnungs-Formel zu berichtigen und zu verbessern. Ganz besonders zeichnete sich hierin de la Place aus, indem er nicht nur den Einfluß, welchen die Temperatur auf die Ausdehnung des Queksilbers und der Luft hat, sondern auch die Schwerkräfte der Körper unter den verschiedenen Graden der Breite und in der verticalen Richtung berüksichtigte; indessen hat sich aus den von Dulong und Lesley über die Ausdehnung des Queksilbers und den Feuchtigkeitszustand der Atmosphäre neuerdings angestellten sehr genauen und öfters wiederholten Untersuchungen ergeben, daß die von

de la Place aus dessen dieserhalb angestellten Untersuchungen gefundenen und bei Entwikelung seiner Höhen-Berechnungs-Formel angewendeten Resultate nicht ganz richtig sind, und daher denn auch eine nach dieser Formel berechnete Höhe ebenfalls nicht ganz richtig und zuverlässig gefunden werden kann.

Bei Entwikelung der in der vorliegenden Schrift aufgestellten Formel zur Berechnung der Höhen habe ich nicht allein die in Hinsicht der Ausdehnung des Quecksilbers und des Feuchtigkeitszustandes der Atmosphäre erwähnten Entdekungen, sondern auch den Einfluß, den die Temperatur auf die Ausdehnung der beweglichen Scale des Barometers hat, und weit bedeutender ist, als man vielleicht glaubt, berüksichtigt, und es giebt diese Formel die Höhen mit der nur möglichsten Genauigkeit, wovon man sich bei dem Gebrauche vollkommen überzeugen wird.

Um nicht allein die Berechnungen der gemessenen Höhen zu erleichtern und zu beschleunigen, sondern auch diejenigen, welche mit der Algebra nicht bekannt sind, in den Stand zu

setzen, Höhen aus den barometrischen Beobachtungen zu bestimmen, habe ich die Tafeln *I.*, *II.*, *III.*, *IV.* und *V.* beigefügt, vermittelst welcher man die Höhen durch eine bloße einfache Addition und Subtraction leicht berechnen kann. Die Berechnungen dieser Tafeln sind von mir mit der größten Genauigkeit geschehen, so daß man daraus ganz genau eben die Resultate erhält, als wenn man die Höhen unmittelbar nach der Formel berechnet.

Ich schmeichle mir, daß meine geehrten Leser dieses Werkchen nicht unbefriedigt aus der Hand legen werden, und es wird mich freuen, wenn meine Bemühungen, Etwas zur Beförderung der für die Orographie so nützlichen barometrischen Messungen beizutragen, nicht vergeblich gewesen sind.

Geschrieben im Januar 1828.

Der Verfasser.

Inhalt.

Erster Abschnitt.

Einrichtung und Eigenschaften des Barometers und Thermometers . . . . Seite 1

Zweiter Abschnitt.

Theorie des Höhenmessens vermittelst des Barometers. . . . . Seite 13

Dritter Abschnitt.

Praktische Operation des Höhenmessens mit dem Barometer und die dabei zu beobachtenden Vorsichtsmaßregeln . . . . Seite 59

Tafel I.

Zur Correction der Barometerhöhen wegen des Einflusses der Temperatur auf die Ausdehnung des Quecksilbers . . . . Seite 89

Tafel II.

Der mit 9427,7 multiplizirten Briggschen Logarithmen aller Barometerhöhen von 144 bis 350 Linien . . . . Seite 121

Tafel III.

Zur Correction der gemessenen Höhen wegen der Temperatur der Luft . . . . Seite 261

Tafel IV.

Zur Correction der gemessenen Höhen wegen der geographischen Breite . . . . Seite 269

Tafel V.

Zur Correction der gemessenen Höhen wegen der Schwerkraft der Körper in verticaler Richtung. Seite 279

Tafel VI.

Zur Reduction der französischen Toisen in Rheinländische Fuße . . . . Seite 285

Tafel VII.

Zur Reduction der Fahrenheitschen Thermometer=Scale auf die Reaumursche und Celsiussche Thermometer=Scale . . . . Seite 287

Tafel VIII.

Zur Reduction der Reaumurschen Thermometer=Scale auf die Fahrenheitsche und Celsiussche Thermometer=Scale . . . . Seite 291

Tafel IX.

Zur Reduction der Celsiusschen Thermometer=Scale auf die Fahrenheitsche und Reaumursche Thermometer=Scale . . . . Seite 293

Tafel X.

Die um $\frac{1}{5,67}$ verminderte beobachtete Temperatur des Quecksilbers enthält . . . . Seite 295

Tafel XI.

Die geographischen Breiten der bekanntesten Oerter in Europa enthaltend . . . . Seite 299

Erster Abschnitt.

Einrichtung und Eigenschaft des Barometers und Thermometers.

§. 1.

Zur Bestimmung der verticalen Höhe eines Orts über einem andern vermittelst Barometrischer Beobachtungen, ist außer dem Barometer auch noch das Thermometer erforderlich. Da es nun durchaus nothwendig ist, die Instrumente selbst eher als deren Gebrauch kennen zu lernen; so soll denn auch hier dem eigentlichen Unterrichte im barometrischen Höhenmessen eine kurze Beschreibung des Barometers und Thermometers, und wie diese Instrumente zum Höhenmessen beschaffen und am zweckmäßigsten eingerichtet seyn müssen, vorangehen.

Das Thermometer.

§. 2.

Das Thermometer, auch Thermoscop, oder Wärmezeiger genannt, ist ein physikalisches In-

strument, welches die Veränderung der Wärme anzeigt. Es wurde im Jahre 1630 von einem Nordholländischen Landmanne, Cornelius Drebbel, erfunden; nachher aber von Fahrenheit, Reaumur und andern Naturforschern zweckmäßiger eingerichtet und verbessert.

§. 3.

Das Thermometer besteht aus einer sehr feinen cylinderförmigen gläsernen Röhre, an deren unterm Ende eine Kugel angeblasen ist. Diese Kugel und ein Theil der Röhre ist mit Quecksilber gefüllt, die Röhre selbst aber am obern Ende zugeschmolzen und durchaus luftleer.

Sobald das Quecksilber in der Kugel mehr erwärmt wird, so dehnt es sich mehr aus und steigt in die Röhre hinauf; dagegen es wieder sinkt, sobald sich die Wärme vermindert.

Durch dieses Steigen und Fallen des Quecksilbers in der Thermometerröhre wird die Veränderung der Wärme sichtbar; allein um die Veränderung der Wärme bestimmt angeben zu können, so hat man dem Thermometer folgende Einrichtung gegeben.

Es ist nämlich das Thermometer auf ein dünnes Brettchen befestiget und auf diesem Brettchen neben der Röhre eine Scale angebracht, auf welcher die Punkte bemerkt sind, in welchen das Quecksilber stehet, wenn Regenwasser zu gefrieren anfängt und wenn dasselbe zum Sieden gebracht worden; der erste Punkt heißt der Gefrier- oder Eispunkt, der andere Punkt der Siede-Punkt, und der Abstand dieser beiden Punkte wird der Fundamental-Abstand genannt.

Der Fundamental-Abstand ist endlich in eine Anzahl gleicher Theile, Grade genannt, eingetheilt, durch welche Vorrichtung man im Stande ist, die Veränderung der Wärme genauer beobachten und bestimmt angeben zu können.

§. 4.

Die Eintheilung des Fundamental-Abstandes ist verschieden; Fahrenheit theilt den Fundamental-Abstand in 180, Celsius in 105, Reaumur in 80 und de l'Isle in 150 gleiche Theile oder Grade.

Fahrenheit bezeichnete den Gefrierpunkt mit dem 32. Grad und den Siedepunkt mit dem 212. Grad, Celsius und Reaumur bezeichneten den Gefrierpunkt mit 0 Grad, de l'Isle bezeichnete dagegen den Siedepunkt mit 0 Grad und den Gefrierpunkt mit dem 150. Grade.

Nach der verschiedenen Eintheilung des Fundamental-Abstandes wird ein Thermometer ein Fahrenheitsches, ein Celsiussches, ein Reaumursches oder ein de l'Islesches Thermometer genannt; je nachdem die Eintheilung nach Fahrenheit, Celsius, Reaumur oder de l'Isle gemacht ist.

§. 5.

Bei dem Fahrenheitschen, Celsiusschen und Reaumurschen Thermometer ist auf der Scale die Eintheilung von 0 Grad an, bei dem de l'Isleschen Thermometer aber von 150 Grad an noch weiter unterwärts fortgesetzt, um dadurch auch eine kältere Temperatur, als die des gefrierenden Wassers ist, bestimmt angeben zu können.

Hierbei ist noch zu bemerken, daß bei dem Fahrenheitschen, Celsiusschen und Reaumurschen

Thermometer die Grade unter 0 Grad wieder von 1 zu zählen angefangen werden, bei dem de l'Isle-schen Thermometer aber vom 150. Grade an, wie in der natürlichen Ordnung der Zahlen fortgezählt wird.

Die Eintheilung unter dem Gefrierpunkte darf höchstens nur bis zum 32. Grade des Reaumurschen Thermometers fortgesetzt werden, weil bei dieser Temperatur selbst das Quecksilber gefriert.

Fig. 1 stellt ein Fahrenheitsches, Fig. 2 ein Celsiussches und Fig. 3 ein Reaumursches Thermometer vor.

§. 6.

Um bei dem Fahrenheitschen, Reaumurschen und Celsiusschen Thermometer die Grade über 0 von den Graden unter 0 zu unterscheiden, so bezeichnet man die ersten mit dem Zeichen + und die letztern mit dem Zeichen —. So heißt z. B. + 16 Grad Reaum., daß das Reaumursche Thermometer 16° über dem Gefrierpunkt stehe; und — 7° Reaum. heißt, daß das Reaumursche Thermometer 7° unter dem Gefrierpunkt stehe.

§. 7.

Die Eigenschaft eines guten und brauchbaren Thermometers bestehet darin, daß es auch die kleinste Veränderung der Wärme und zwar mit der möglichsten Genauigkeit anzeigt.

Zu dem Ende muß das Thermometer folgendermaßen eingerichtet seyn.

1) Die Röhre muß durchaus von aller Luft befreit, durchgängig gleich weit und sehr fein

seyn, und der innere Durchmesser derselben ohngefähr ein Viertheil-Linie betragen.

2) Der Durchmesser der an der Röhre angeblasenen Kugel muß 32 mal größer als der innere Durchmesser der Röhre seyn.

Dieser Anordnung zufolge ist der Raum-Inhalt der Kugel in Verhältniß gegen den innern Durchmesser der Röhre sehr beträchtlich, uud es hat dadurch die Ausdehnung des Quecksilbers in der Kugel einen sehr bedeutenden Einfluß auf die Ausdehnung der Quecksilbersäule in der Röhre, wodurch denn auch selbst die kleinste Veränderung der Wärme leicht bemerkbar wird.

3) Das Quecksilber, womit die Kugel und ein Theil der Röhre angefüllt ist, muß wohl gereiniget und destillirt seyn.

4) Auf der Scale müssen vorzüglich der Gefrier- und der Siedepunkt richtig bestimmt und die Eintheilung der Scale mit der möglichsten Genauigkeit geschehen seyn, auch muß an der Scale ein Nonius oder Vernier angebracht seyn, um wenigstens auch die Hundertheile eines Grades ablesen zu können.

Die Hauptsache der zum Höhenmessen brauchbaren Thermometer ist die Uebereinstimmung derselben, und diese Uebereinstimmung wird erlangt, wenn bei Verfertigung der Thermometer die so eben angeführten Vorschriften beobachtet werden und die Bestimmung des Siedepunktes zu einer Zeit geschiehet, wenn an dem Verfertigungsorte der Barometerstand dem mittlern Barometerstande an der Meeresfläche (siehe §. 64) gleich ist.

§. 8.

Obgleich das Fahrenheitsche Thermometer wegen der subtilern Eintheilung des Fundamental-Abstandes vor den übrigen den Vorzug verdient, so wird doch das Reaumursche Thermometer am meisten gebraucht.

In Frankreich bedient man sich gewöhnlich des Celsiusschen Thermometers; das de l'Islesche Thermometer ist fast gar nicht mehr gebräuchlich.

§. 9.

Es ist sehr leicht die Grade einer von den verschiedenen und in §. 4 genannten Thermometer-Scalen auf die Grade der übrigen Scalen zu reduciren. Denn da der Gefrier- und Siedepunkt feste Punkte sind, und also der Fundamental-Abstand eine bestimmte Größe ist, so sind folglich

180° Fahr.	=	80° Reaum.	=	100 Cels.
oder 9° Fahr.	=	4° Reaum.	=	5° Cels.
u. dah. 1° Fahr.	=	$\frac{4}{9}$° Reaum.	=	0,444° Reaum.
1° Fahr.	=	$\frac{5}{9}$° Cels.	=	0,555° Cels.
1° Reaum.	=	$\frac{9}{4}$° Fahr.	=	2,25° Fahr.
1° Reaum.	=	$\frac{4}{5}$° Cels.	=	1,25° Cels.
1° Cels.	=	$\frac{9}{5}$° Fahr.	=	1,8° Fahr.
1° Cels.	=	$\frac{4}{5}$° Reaum.	=	0,8° Reaum.

Sollen nun Grade der Fahrenheitschen Scale auf die Reaumursche und Celsiussche Scale reducirt werden, so multiplicirt man jene Grade der Fahrenheitschen Scale im ersten Falle mit $^4/_9$ oder 0,444, im andern Falle aber mit $^5/_9$ oder mit 0,555.

Will man ferner Grade der Reaumurschen Scale auf die Fahrenheitsche und Celsiussche reduciren, so

muß man die Grade der Reaumurschen Scale im ersten Falle mit $^9/_4$ oder mit 2,25, und im andern Falle mit $^5/_4$ oder mit 1,25 multipliciren.

Will man endlich Grade der Celsiusschen Scale auf die Fahrenheitsche und Reaumursche reduciren, so werden die Grade der Celsiusschen Scale im ersten Falle mit $^9/_5$ oder mit 1,8 und im andern Falle mit $^4/_5$ oder mit 0,8 multiplicirt.

Da auf der Fahrenheitschen Scale der Gefrierpunkt nicht wie auf der Reaumurschen und Celsiusschen Scale mit 0^0, sondern mit 32^0 bezeichnet, und 0^0 Fahrenheit $= - 14^2/_9{}^0 = - 14{,}222^0$ Reaum. $= - 17^7/_9{}^0 = - 17{,}778^0$ Celsius ist; so hat man bei Reduction der Fahrenheitschen Scale noch nachstehende Regeln zu beobachten.

a) Wenn die nach der Fahrenheitschen Thermometer-Scale beobachteten Grade auf die Reaumur- oder Celsiussche Scale reducirt werden sollen, so müssen zuvor von der beobachteten Anzahl Grade 32 subtrahirt werden und alsdann wird der Rest entweder mit $^4/_9$ oder mit $^5/_9$ multiplicirt; je nachdem die beobachtete Temperatur auf die Reaumursche oder Celsiussche Thermometer-Scale reducirt werden soll.

Beispiel 1. Wenn die Temperatur nach der Fahrenheitschen Scale $= + 41^0$ beobachtet worden und man will diese Temperatur auf die Reaumursche Scale reduciren, so ist $41 - 32 = 9$, und $9 \times ^4/_9 = 4^0$ Reaum.

Beispiel 2. Ist ferner die Temperatur nach der Fahrenheitschen Scale $= - 6^0$ beobachtet worden und man will wissen, wie viel diese Temperatur nach der Celsiusschen Scale beträgt, so ist $- 6 - 32 = - 38$, und $- 38 \times ^5/_9 = - 21\,^1/_9$ Grad Celsius.

b) Will man die nach der Reaumurschen Thermometer-Scale beobachteten Grade auf die Fahrenheitsche Scale reduciren, so muß man zuvor zu der beobachteten Anzahl Grade $14^2/_9 = 14,222$ addiren und alsdann die gefundene Summe mit $^9/_4$ oder mit 2,25 multipliciren.

Beispiel. Es ist die Temperatur nach der Reaumurschen Scale $= + 15^0$ beobachtet worden und man will wissen, wie viel diese Temperatur nach der Fahrenheitschen Scale beträgt, so ist $15 + 14^2/_9 = 29^2/_9$, und $29^2/_9 \times {}^9/_4 = 65^3/_4{}^0$ Fahrenheit.

c) Wenn die nach der Celsiusschen Scale beobachtete Temperatur auf die Fahrenheitsche Scale reducirt werden soll, so wird zu der beobachteten Anzahl Grade $17^7/_9$ oder 17,778 addirt und die Summe mit $^9/_5 = 1,8$ multiplicirt.

Beispiel. Es sey die nach der Celsiusschen Scale beobachtete Temperatur $= - 8^0$ und man will wissen, wie viel diese Temperatur nach der Fahrenheitschen Scale beträgt, so ist $-8 + 17^7/_9 = 9^7/_9 = {}^{88}/_9$, und $^{88}/_9 \times {}^9/_5 = + 17^3/_5{}^0$ Fahrenheit.

Zu mehrerer Bequemlichkeit sind die Tafeln VII., VIII. und IX. zur Reduction der Fahrenheitschen, Reaumurschen und Celsiusschen Thermometer Scalen hier beigefügt, deren Gebrauch keine weitere Erklärung bedarf.

Das Barometer.

§. 10.

Wenn man eine, ohngefähr 30 pariser Zoll lange, an dem obern Ende verschloßene luftleere

gläserne Röhre ganz mit Quecksilber anfüllt, alsdann das offene Ende der Röhre mit dem Finger fest zuhält, die Röhre umkehrt und in ein offenes mit Quecksilber gefülltes Gefäß vertical einsetzt, und hierauf den Finger von dem offenen Ende wegnimmt, so wird das Quecksilber in der Röhre ohngefähr bis auf 28 Zoll fallen, wenn nämlich das Gefäß sich auf der eigentlichen horizontalen Oberfläche der Erde befindet. Daß das Quecksilber in der Röhre noch bis auf 28 Zoll stehen geblieben, muß nothwendig von dem Drucke der äußern Luft auf die Oberfläche des in dem offenen Gefäß befindlichen Quecksilbers herrühren, weil sonst, wenn dieses nicht der Fall wäre, das Quecksilber in der Röhre fast ganz herunter gesunken seyn müßte.

Hieraus ergiebt sich nun, daß bei verstärktem Drucke der Luft das Quecksilber in der Röhre höher steigen, und bei vermindertem Drucke weiter hinunter sinken muß.

Vermittelst dieses Werkzeuges kann man den vermehrten oder verminderten Druck der Luft beobachten, und es heißt daher dieses Instrument auch Barometer (Druckmesser) oder richtiger Baroscop oder Druckzeiger.

§. 11.

Ein gewisser Italiener Evangelista Toricelli, ein Schüler des berühmten Naturforschers Galilei, erfand das Barometer im Jahre 1643, daher es denn auch noch die Toricellische Röhre, und der in der Röhre über der Oberfläche des Quecksilbers befindliche luftleere Raum die Toricellische Leere genannt wird.

Späterhin suchte man das Barometer verschiedentlich zu verbessern und so entstanden zwei Hauptarten von Barometern, nämlich das Gefäß-Barometer und das Heber-Barometer. Da das Heber-Barometer zum Höhenmessen am zweckmäßigsten ist, so soll denn auch hier nur dieses und zwar wie es Behufs des Höhenmessens eingerichtet seyn muß, beschrieben werden.

§. 12.

Das Heber-Barometer besteht aus einer dünnen gläsernen Röhre A B C (Fig. 4), die bei B umgebogen ist, wodurch die beiden Schenkel A B und B C gebildet werden, und von welchen der eine A B 30 pariser Zoll lang seyn muß, der andere B C aber etwa nur halb so lang seyn kann. Der längere Schenkel A B ist oben bei A zugeschmolzen, der kurze Schenkel aber bei C offen.

Diese Röhre ist mit Quecksilber dergestalt gefüllt, daß wenn das Instrument umgekehrt wird, alsdann der lange Schenkel bis in die Krümmung bei B gänzlich mit Quecksilber angefüllt ist.

§. 13.

In den kurzen offenen Schenkel dringt die Luft bei C ein und drückt auf das Quecksilber. Je stärker dieser Druck ist, desto höher steigt das Quecksilber in dem langen Schenkel; dagegen es wieder fällt, sobald sich der Druck der Luft vermindert. Durch dieses Steigen und Fallen des Quecksilbers wird der Druck oder die Schwere der Luft angezeigt, und der verticale Abstand der Oberfläche des Quecksilbers im langen Schenkel von der Oberfläche des Quecksilbers im kurzen Schenkel giebt die Höhe der Quecksilbersäule an, welche der auf der Ober-

fläche des Quecksilbers im kurzen Schenkel ruhenden und bis an die äußerste Grenze der Atmosphäre reichenden Luftsäule das Gleichgewicht hält.

§. 14.

Die Barometerröhre, die im Innern ohngefähr 3 Linien im Durchmesser hat, ist auf einem etwa 6 Linien starken Brettchen befestiget. Auf diesem Brettchen ist neben der Röhre, und zwar mit ihrer Axe parallel, eine Scale von Messing angebracht, die so eingerichtet seyn muß, daß sie vermittelst eines Getriebes sanft auf und nieder geschoben werden kann. Diese Scale muß 29 Zoll 6 Linien pariser Maaß lang und ganz genau von unten nach oben hinauf in Linien eingetheilt seyn. Bei Beobachtung einer Barometerhöhe muß die Scale so geschoben werden, daß der Theilstrich des Anfangs- oder 0 Punktes der Scale eine Tangente an der convexen Oberfläche des Quecksilbers im kurzen Schenkel macht; alsdann giebt die Zahl der Linien, die bei dem Theilstriche der Scale stehet, der mit der Oberfläche des Quecksilbers im langen Schenkel eine Tangente bildet, die Barometerhöhe an dem Beobachtungsorte an. Um aber diese Barometerhöhe mit der möglichsten Genauigkeit bis auf Tausendtheile einer Linie bestimmen zu können, so muß an der Scale noch ein Nonius oder Vernier angebracht seyn.

§. 15.

Die Hauptsache eines guten und zum Höhenmessen brauchbaren Barometers besteht darin, daß:

1) die Röhre vollkommen cylinderförmig und durchgängig gleich weit ist;

2) daß diese Röhre mit gut gereinigtem und destillirtem Quecksilber gefüllt und dasselbe in der Röhre gut ausgekocht ist, damit weder in der Röhre noch im Quecksilber Luft enthalten sey, welches man daran erkennt, daß das Quecksilber im Dunkeln leuchtet, und bei einer sanften Bewegung des Instruments hörbar in der Röhre anschlägt.

3) Endlich kommt es noch ganz besonders darauf an, daß die Scale vollkommen genau und richtig eingetheilt ist.

§. 16.

Weil auch, wie wir in der Folge sehen werden, die Temperatur des Quecksilbers bei Beobachtung der Barometerhöhen berücksichtiget werden muß, so muß neben dem Barometer zugleich ein Reaumursches sehr empfindliches Thermometer angebracht seyn, um vermittelst desselben die Temperatur des Quecksilbers zu bestimmen.

§. 17.

Damit das Quecksilber beim Transport des Barometers nicht verschüttet werden kann, so muß der offene Schenkel der Röhre mit einem sogenannten Embolus verflochten werden. Dieser Embolus bestehet aus einem kleinen Fischbeinstäbchen, welches unten mit einem Korkstöpsel versehen ist, und welcher in den offenen Schenkel bis beinahe an die Krümmung der Röhre hineingeschoben wird. Das Instrument selbst wird in einem Futteral von Pappe verwahrt, und beim Transport so getragen, daß das Ende A der Röhre nach unten gekehrt ist.

Zweiter Abschnitt.

Theorie des Höhenmessens vermittelst des Barometers.

§. 18.

Die Menge der materiellen Theile, die ein Körper enthält, heißt die Masse, und der Inhalt des Raumes, den der Körper einnimmt, heißt das Volumen des Körpers.

Die Dichtigkeiten der Körper werden durch das Verhältniß ihrer Volumen zu ihren Massen bestimmt.

§. 19.

Eine Materie heißt dichter als eine andere, wenn sie bei gleichem Volumen mehr materielle Theile enthält, als die andere; oder wenn sie bei gleichem Volumen mehr wiegt, als die andere. So ist z. B. Quecksilber dichter als Wasser, weil ein Kubikzoll Quecksilber mehr wiegt als ein Kubikzoll Wasser.

§. 20.

Die Dichtigkeiten zweier Materien verhalten sich bei gleichem Volumen wie ihre absoluten Gewichte,

und bei gleichem Gewichte umgekehrt, wie ihre Volumen.

§. 21.

Die Luft ist eine durchsichtige farbenlose Materie, welche die Eigenschaft besitzt, daß man sie zwar in einen engern Raum zusammenpressen kann, sich aber zugleich fortwährend bestrebt, der Pressung zu widerstehen, und sich nach allen Seiten hin auszudehnen; d. h. sie ist elastisch.

Das Bestreben der Luft, sich nach allen Seiten auszudehnen, heißt ihre Elastizität.

Je mehr die Luft in einen engen Raum zusammengepreßt wird, oder je stärker der Druck der zusammenpressenden Kräfte ist, desto dichter und elastischer wird sie.

§. 22.

Die Dichtigkeiten der Luftmassen verhalten sich bei gleicher Temperatur wie die Drucke, von welchen sie zusammengepreßt werden.

Dieses Gesetz wurde zuerst von den französischen Physikern Boyle und Mariotte entdeckt und erwiesen, und wird das Mariottsche Gesetz genannt.

§. 23.

Die Luft, welche unsere Erde überall umgiebt, heißt die Atmosphäre oder der Dunstkreis. Wie weit sich die Atmosphäre über die Oberfläche der Erde erstreckt, ist bis jetzt noch nicht bekannt; indessen will man doch mit Gewißheit behaupten, daß die Atmosphäre sich nicht über 8 Meilen über die Erdoberfläche hinaus erstrecke.

§. 24.

Da die Atmosphäre eine flüßige Materie ist, und also nach der Lehre der Hydrostatik überall gegen den Mittelpunkt der Erde hin drückt, oder (wie man zu sagen pflegt) gegen den Mittelpunkt der Erde schwer ist, so muß sie im Zustande des Gleichgewichts überall gleich weit vom Mittelpunkt der Erde entfernt seyn, und die äußerste Grenze der Atmosphäre eine der Oberfläche der Erde ähnliche sphärische Fläche bilden, welche den Mittelpunkt der Erde zu ihrem Mittelpunkte hat.

§. 25.

Denkt man sich nun die ganze Atmosphäre in lauter gleich hohe Schichten getheilt, jedoch so, daß die Höhe einer jeden solchen Schicht so außerordentlich klein ist, daß die Luft in einer und derselben Schicht durchgängig von einerlei Dichtigkeit angenommen werden kann, so verhalten sich nach dem Mariottischen Gesetze die Dichtigkeiten dieser Luftschichten, wie die Drucke der darüber liegenden Luftmassen, von welchen sie zusammengepreßt werden; vorausgesetzt, daß die Temperatur in allen Luftschichten gleich ist.

§. 26.

Da die unterste oder erste Luftschicht eine größere Luftmasse über sich hat, als die zweite, diese wieder eine größere Luftmasse über sich hat als die dritte Luftschicht u. s. f. so ist es einleuchtend, daß die erste Luftschicht mehr als die zweite, diese mehr als die dritte, diese wieder mehr als die vierte Luftschicht zusammengepreßt wird u. s. w.

Es muß daher auch die erste Luftschicht dichter und elastischer als die zweite, diese wieder dichter und elastischer als die dritte, und überhaupt jede untere Luftschicht dichter und elastischer als die darüber liegende obere Luftschicht seyn.

Die höchsten Luftschichten haben fast gar keine Dichtigkeit mehr, weil an der äußersten Grenze der Atmosphäre aller Druck aufhört.

§. 27.

Da das Quecksilber im Barometer steigt oder fällt, je nachdem der Druck der Luft zu- oder abnimmt (§. 13), und da die untern Luftschichten der Atmosphäre einem größern Drucke ausgesetzt sind, als die obern, so muß auch das Quecksilber im Barometer auf den untern Schichten mehr als auf den obern gedrückt werden, und folglich das Quecksilber im Barometer auf den untern Luftschichten höher stehen als auf den obern Schichten. Hieraus ist nun vollkommen einleuchtend, warum das Quecksilber im Barometer an einem niedrig liegenden Orte höher steht, als an einem höher liegenden Orte, und daß das Quecksilber im Barometer fällt, wenn man sich mit demselben von einer Stelle nach einem höher liegenden Orte begiebt.

Dieses brachte den Mathematiker Herrn Pascal zu Clermont in Frankreich zuerst auf die Idee, die verticale Höhe eines Ortes über einem andern mit Hülfe des Barometers zu bestimmen, und machte auch wirklich am 19. September 1648 den ersten Versuch, seine Idee auszuführen, indem er an diesem Tage die Höhe des ohnweit Clermont befindlichen Berges Puy de Dome vermittelst des Barometers gemessen.

§. 28.

Wie schon in §. 27 erwähnt worden, so fällt das Quecksilber im Barometer, wenn man sich mit demselben von einer Stelle nach einem höher liegenden Orte begiebt, und dieses Fallen des Quecksilbers zeigt an, wie viel die unter sich gelassene Luftsäule wiegt.

Wenn z. B. das Quecksilber im Barometer an einem Orte A auf 26 Zoll 6 Linien und an einem höher liegenden Orte B auf 25 Zoll 9 Linien gestanden, also das Quecksilber 9 Linien gefallen wäre, so wiegt die von dem Orte A bis zu dem Orte B reichende Luftsäule eben so viel als eine 9 Linien hohe Quecksilbersäule; vorausgesetzt, daß Luftsäule und Queck silbersäule gleiche Grundflächen haben.

Wenn nun die atmosphärische Luft durchgängig von einerlei Dichtigkeit wäre, so könnte die verticale Höhe der beiden Oerter A und B mit Hülfe des Barometers durch eine ganz leichte einfache Rechnung gefunden werden. Denn wüßte man, daß eine Linie Fall des Quecksilbers im Barometer einer Luftsäule von 73 Fuß Höhe entspräche, so würde die verticale Höhe der beiden Oerter A und B $= 73 \times 9 = 657$ Fuß seyn.

Es ist aber die Atmosphäre nicht durchgängig von einerlei Dichtigkeit, sondern die Dichtigkeit wird vielmehr immer geringer, je höher man in die Atmosphäre hinaufsteigt, und die Dichtigkeit jeder höhern Luftschicht ist dem verminderten Druke proportional; daher muß man zuvörderst das Verhältniß ausmitteln, in welchem das Quecksilber im Barometer fällt, wenn dasselbe aus einer untern Luftschicht in eine darüber liegende höhere Luftschicht gebracht wird.

§. 29.

Es stelle G H (Fig. 5) einen Theil der eigentlichen horizontalen Oberfläche der Erde und G H K L die darüber liegende Atmosphäre vor. Ferner denke man sich, daß G H P Q, P Q R S, R S T U und T U V W einige von den gleich hohen Luftschichten sind, in welche die ganze Atmosphäre getheilt ist, und daß AF eine bis an die äußerste Grenze der Atmosphäre reichende verticale Luftsäule sey, welche mit der Quecksilbersäule im Barometer gleiche Grundfläche hat und die Grenzen der gedachten Luftschichten in B, C, D und E schneidet.

Die Dichtigkeit der Atmosphäre nimmt zwar immer mehr und mehr ab, je höher man hinauf steigt, allein die Abnahme der Dichtigkeit geschiehet in einer ununterbrochenen und fast unmerklichen Reihefolge dergestalt, daß, wenn man die Höhe einer jeden Luftschicht äußerst klein annimmt, die atmosphärische Luft betrachtet werden kann, als wenn sie aus gleich hohen Schichten bestände, davon jede Schicht gleiche Dichtigkeit, jedoch jede höhere Schicht eine geringere aber durchgängig gleiche Dichtigkeit habe als die untere Schicht.

Es sey nun bei A der Barometerstand $= b$, die Dichtigkeit der Luft $= d$ und die Höhe einer jeden Luftschicht und also auch die Höhe einer jeden der Luftsäulen AB, BC, CD und DE $= a$.

1) Da sich die Dichtigkeiten zweier Materien bei gleichem Gewichte umgekehrt wie ihre Volumen verhalten, (§. 20), so ist (wenn man die Dichtigkeit des Quecksilbers $= 1$ annimmt)

$$1 : d = a : d\,a;$$

mithin wiegt eine Quecksilbersäule von der

Höhe = d a eben so viel als die Luftsäule A B und folglich fällt das Quecksilber im Barometer, wenn man sich mit demselben nach B begiebt, um die Höhe = d a und es ist also die Barometerhöhe in B = b — d a.

2) Die Barometerhöhe ist eine Wirkung der Drukkraft oder des Gewichts der auf das Quecksilber im Barometer drükenden verticalen Luftsäule, und daher verhalten sich die Gewichte zweier ungleich hohen verticalen Luftsäulen, die gleiche Grundflächen haben, wie die Barometerhöhen; denn diese Barometerhöhen sind eine gleichförmige Wirkung der Gewichte jener Luftsäulen.

Da sich nun die Dichtigkeiten der Luftschichten wie die Druke oder die Gewichte, von welchen sie zusammengepreßt werden, verhalten (§. 25); so verhalten sich die Dichtigkeiten der Luftschichten auch wie die Barometerhöhen in diesen Luftschichten.

3) Nun war in der ersten Luftschicht A B die Barometerhöhe = b und die Dichtigkeit = d; in der zweiten Luftschicht B C aber die Barometerhöhe = b — d a, folglich ist;

$$b : (b - d\,a) = d : \frac{(b - d\,a)\,d.}{b}$$

und es wird durch $\frac{(b - d\,a)\,d.}{b}$ die Dichtigkeit der zweiten Luftschicht BC ausgedrükt.

4) Da die Dichtigkeit des Quecksilbers = 1 angenommen worden und die Höhe der zweiten Luftschicht oder der Luftsäule BC = a ist, so ist aus den schon in No. 1 angeführten Gründen

$$1 : \frac{(b - d a) d}{b} = a : \frac{(b - d a) d a}{b}$$

und das Gewicht einer Quecksilbersäule von der Höhe $= \frac{(b - d a) d a}{b}$, die mit der Luftsäule B C gleiche Basis hat, ist dem Gewichte dieser Luftsäule gleich.

Steigt man daher mit dem Barometer von B bis C, so fällt das Quecksilber im Barometer um die Höhe $= \frac{(b - d a) d a}{b}$; und da die Barometerhöhe in B $= b - d a$ war, so ist folglich:

die Barometerhöhe in $C = b - d a - \frac{(b - d a) d a}{b}$

$$= \frac{b^2 - b d a - b d a + d^2 a^2}{b}$$

$$= \frac{b^2 - 2 b d a + d^2 a^2}{b}$$

$$= \frac{(b - d a)^2}{b}$$

5) Weil sich die Dichtigkeiten der Luftschichten wie die Barometerhöhen in diesen Luftschichten verhalten (No. 2), so ist

$$b : \frac{(b - d a)^2}{b} = d : \frac{(b - d a)^2 d}{b^2}$$

und also ist die Dichtigkeit der dritten Luftschicht oder der Luftsäule $CD = \frac{(b - d a)^2 d}{b^2}$

6) Um wie viel das Quecksilber im Barometer fällt, wenn man mit demselben von C bis D steigt, solches wird auf die in No. 1 und No. 4 gezeigte Art ausgemittelt. Es ist nämlich:

$$1 : \frac{(b - d a)^2 d}{b} = a : \frac{(b - d a)^2 d a}{b^2}$$

also eine Quecksilbersäule von der Höhe $= \frac{(b - d a)^2 d a}{b^2}$ der Luftsäule CD am Gewichte gleich.

Es fällt also das Barometer in D um die Höhe $= \frac{(b - d\,a)^2\,d\,a}{b^2}$, und da die Barometerhöhe in C $= \frac{(b - d\,a)^2}{b}$ war, (No. 4), so ist die Barometerhöhe

$$\text{in D} = \frac{(b - d\,a)^2}{b} - \frac{(b - d\,a)^2\,d\,a}{b^2}$$

$$= \frac{b^2 - 2b\,d\,a + d^2\,a^2}{b} - \frac{(b^2\,d\,a - 2b\,d^2\,a^2 + d^3\,a^3)}{b^2}$$

$$= \frac{b^3 - 2b^2\,d\,a + b\,d^2\,a^2 - (b^2\,d\,a - 2b\,d^2\,a^2 + d^3\,a^3)}{b^2}$$

$$= \frac{b^3 - 2b^2\,d\,a + b\,d^2\,a^2 - b^2\,d\,a + 2b\,d^2\,a^2 - d^3\,a^3}{b^2}$$

$$= \frac{b^3 - 3b^2\,d\,a + 3b\,d^2\,a^2 - d^3\,a^3}{b^2}$$

$$= \frac{(b - d\,a)^3}{b^2}$$

7) Eben so wie man in No. 3 und No. 5 die Dichtigkeiten der Luftsäulen B C und C D gefunden, so wird auch die Dichtigkeit der vierten Luftschicht D E $= \frac{(b - d\,a^3\,d}{b^2}$ gefunden; und auf eben die Art wie in No. 1, No. 4 und No. 6 die Barometerhöhen in B, C und D gefunden worden, so findet man auch, daß die Barometerhöhe in E $= \frac{(b - d\,a)^4}{b^3}$ sey.

8) Aus dem Obigen gehet deutlich hervor, daß die Barometerhöhen nach einer geometrischen Progression, deren Exponent $= \frac{(b - d\,a)}{b}$ ist, abnehmen, wenn man successive von einer Luftschicht in die andere steigt.

§. 30.

Setzen wir der Kürze wegen $b - d a = c$, so ist:

in der Höhe $= 0$ die Barometerhöhe $= b$,

. . . . . $= 1a$ . . . . . $= b.\left(\frac{c}{b}\right)$

. . . . . $= 2a$ . . . . . $= b.\left(\frac{c}{b}\right)^2$

. . . . . $= 3a$ . . . . . $= b.\left(\frac{c}{b}\right)^3$

. . . . . $= 4a$ . . . . . $= b.\left(\frac{c}{b}\right)^4$

. . . . . $= na$ . . . . . $= b.\left(\frac{c}{b}\right)^n$

Es nehmen also die Barometerhöhen nach der geometrischen Progression:

$$b : b.\left(\frac{c}{b}\right) : b\left(\frac{c}{b}\right)^2 : b\left(\frac{c}{b}\right)^3 : b\left(\frac{c}{b}\right)^4 : \ldots b\left(\frac{c}{b}\right)^n$$

ab, indem die Höhe der Luftschichten nach der arithmetischen Progression: 0, 1, 2, 3, 4 ......n zunehmen.

§. 31.

Wenn nun in der verticalen Höhe A M (Fig. 5) die Höhe a, (als die gemeinschaftliche Höhe der Luftschichten, woraus man sich die ganze Atmosphäre bestehend vorstellt) n mal enthalten ist und man setzt die Höhe A M = x, so ist

$$n\,a = x$$

$$\text{und } n = \frac{x}{a}$$

Bezeichnet ferner b die Barometerhöhe auf dem untern Standorte A, c die Barometerhöhe bei B in der Höhe AB = a, und H die Barometerhöhe auf dem obern Standorte M. so ist:

$$H = b \left(\frac{c}{b}\right)^n$$

weil aber $n = \frac{x}{a}$, so ist:

$$1)\ H = b \,.\, \left(\frac{c}{b}\right)^{\frac{x}{a}}.$$

Ferner sey in der Höhe AN = y die Höhe a m mal enthalten und h die Barometerhöhe auf dem Standorte N, so ist:

$$m a = y,$$

$$m = \frac{y}{a}$$

$$\text{und } h = b \left(\frac{c}{b}\right)^m,$$

$$\text{oder } \left(\text{weil } m = \frac{y}{a}\right)$$

$$2)\ h = b \left(\frac{c}{b}\right)^{\frac{y}{a}}.$$

Wendet man bei den Formeln No. 1 und No. 2 die Logarithmen an, so hat man:

$$\log. H = \log. b + \frac{x}{a}.\ (\log. c - \log. b)$$

$$\log. h = \log. b + \frac{y}{a}.\ (\log. c - \log. b).$$

Hieraus erhält man nun

$$x = a \frac{(\log. H - \log. b)}{(\log. c - \log. b.)}$$

$$y = a \frac{(\log. h - \log. b)}{(\log. c - \log. b)}$$

oder durch Versetzung der Zeichen:

$$x = a \frac{(\log. b - \log. H)}{(\log. b - \log. c)}$$

$$y = a \frac{(\log. b - \log. h)}{(\log. b - \log. c)}$$

Da nun die Höhe des Ortes N über den Ort M = y — x, so ist folglich diese Höhe oder

$$y - x = \frac{a(\log.b - \log.h)}{(\log.b - \log.c)} - \frac{a(\log.b - \log.H)}{(\log.b - \log.c)}$$

oder $y - x = \frac{a}{(\log.b - \log.c)}(\log.b - \log h - \log.b + \log.H)$,

oder $y - x = \frac{a}{(\log.b - \log.c)} \cdot (\log.H - \log.h)$.

In dieser Formel ist $\frac{a}{(\log.b - \log.c)}$ der beständige Factor, mit welchem der Unterschied der Logarithmen der an zwei Oertern zu gleicher Zeit und bei gleicher Temperatur beobachteten Barometerhöhen multiplicirt werden muß, um die Höhe des einen Ortes über dem andern zu erhalten.

In den folgenden Paragraphen soll dieser beständige Factor ausgemittelt und bestimmt werden.

§. 32.

Alle Körper, also auch das Quecksilber und die Luft haben die Eigenschaft, daß sie sich bei zunehmender Wärme ausdehnen. Diese Ausdehnung ist um so größer, je weniger die Körper dicht sind, und daher dehnt sich das Quecksilber bei zunehmender Wärme weniger aus als die Luft, weil das Quecksilber dichter als die Luft ist.

Durch die Ausdehnung der Körper, welche die zunehmende Wärme bewirkt, wird zugleich die Dichtigkeit der Körper vermindert, und diese Körper wiegen bei einerlei Volumen alsdann weniger als vorher.

Hieraus gehet hervor, daß die Dichtigkeit des Quecksilbers nicht immer einerlei ist, und diese Dichtigkeit nur bei der Temperatur des gefrieren-

den Wassers oder bei 0^0 Reaum. als Einheit zum Maaße der Dichtigkeit angenommen werden kann.

Wie schon §. 20 angeführt worden, so verhalten sich die Dichtigkeiten zweier Materien von gleichen Gewichten umgekehrt wie ihre Volumen.

Setzt man daher die Höhe der Luftsäule A B (Fig. 5) = a, ihre Dichtigkeit = d und die Höhe einer Quecksilbersäule, welche mit der Luftsäule einerlei Gewicht hat = p; so ist bei der Temperatur des gefrierenden Wassers

$$1 : d = a : p;$$

und folglich ist:

$$a = \frac{p}{d}.$$

Ueber die Dichtigkeit der Luft haben mehrere Naturforscher, und besonders Biot und Arago sehr sorgfältige Versuche angestellt und gefunden, daß bei einer Barometerhöhe von 28 pariser Zoll und bei einer Temperatur = 0^0 Reaum. die Dichtigkeit der Luft = $\frac{1}{10494/9}$ der Dichtigkeit des Quecksilbers sey.

Es ist daher $d = \frac{1}{10494/9}$ und

$$a = \left(\frac{p}{\frac{1}{10494/9}}\right)$$

Dieser für a gefundene Werth hat jedoch nur dann seine Richtigkeit, wenn (wie hier angenommen worden) die Luft vollkommen trocken ist.

§. 33.

Nur die Luftschichten an der äußersten Grenze der Atmosphäre sind zuweilen völlig trocken, sonst aber ist die Atmosphäre durchgängig von Wasserdünsten (Feuchtigkeit) geschwängert.

Ueber den Feuchtigkeitszustand der Luft hat John Leslie (Professor der Mathematik zu Edinburg) vielfältige Versuche angestellt und gefunden, daß bei der Temperatur des gefrierenden Wassers oder bei 0^0 Reaum. die völlig von Feuchtigkeit gesättigte Luft $\frac{1}{160}$tel = 0,00625 ihres Gewichts an Feuchtigkeit enthalte.

Es ist aber die atmosphärische Luft nie völlig mit Feuchtigkeit gesättigt, und man kann daher nur die Hälfte von dem angegebenen Feuchtigkeitsgewichte, und also annehmen, daß das Gewicht der in der Luft enthaltenen Feuchtigkeit nur $\frac{1}{320}$tel = 0,00312 vom ganzen Gewicht der Luft betrage.

§. 34.

Bezeichnet q das Gewicht einer Luftsäule, die Wasserdünste enthält, so ist das Gewicht dieser Wasserdünste $= \frac{1}{320} \cdot q$ (§. 33) und also das Gewicht der in dieser Luftsäule befindlichen trocknen Luft $= q - \frac{1}{320} \cdot q$.

Nach den von Saussure angestellten Versuchen verhält sich das Gewicht der troknen Luft zu dem der Wasserdünste wie 14 : 10 oder wie 7 : 5, wenn die Temperaturen dieser beiden Massen dieselben sind.

Demnach beträgt das Gewicht einer Wasserdunstsäule $\frac{5}{7}$tel vom Gewichte einer troknen Luftsäule, die mit jener gleiche Basis und gleiche Höhe hat. Wenn also von einer troknen Luftsäule das Gewicht = 1 ist, so ist das Gewicht einer Wasserdunstsäule, die mit jener gleiche Basis und gleiche Höhe hat, $= \frac{5}{7}$, wenn die Temperaturen beider Säulen dieselben sind.

Eine mit Wasserdünsten geschwängerte Luftsäule, deren Gewicht $= q - \frac{1}{320} q + \frac{1}{320} \cdot \frac{5}{7} \cdot q$ oder $= q - \frac{2}{2240} \cdot q$ oder $= q - \frac{1}{1120} q = q\left(1 - \frac{1}{1120}\right)$ ist, hat also mit einer trocknen Luftsäule, deren Gewicht $= q$ ist, einerlei Höhe, wenn die Temperatur und die Basis dieser beiden Säulen dieselben sind.

Es verhalten sich nun die Dichtigkeiten zweier Körper bei gleichem Volumen und gleichen Temperaturen, wie die Gewichte dieser Körper, und es ist also, wenn D die Dichtigkeit der mit Wasserdünsten vermischten Luft und d die Dichtigkeit der troknen Luft bezeichnet

$$D : d = p \cdot \left(1 - \frac{1}{1120}\right) : p$$

oder $D : d = (1 - \frac{1}{1120} : 1$;

mithin ist $D = d\left(1 - \frac{1}{1120}\right)$.

Nun ist $d = \frac{1}{10494,9}$ (§. 32) und also:

$$D = \frac{1}{10494,9}\left(1 - \frac{1}{1120}\right)$$

oder $D = \frac{1}{10494,4} - \frac{1}{10494,9 \cdot 1120}$

oder $D = \frac{1}{10504,21}$

welches die Dichtigkeit der atmosphärischen Luft ist, wenn die Dichtigkeit des Quecksilbers bei 0 Grad Reaum. = 1 angenommen wird.

Es ist daher:

$$a = \left(\frac{p}{\frac{1}{10504,2}}\right).$$

Wenn man nun von A bis B (Fig. 5) gestiegen, und das Barometer, welches in der Station A auf 28 Par. Zoll gestanden, wäre in der Station B auf 0,01 und also auf 27,99 Par. Zoll gefallen, so ist $p = 0,01$ Zoll und also

$$a = \left(\frac{0,01}{\frac{1}{10504,2}}\right) \text{ (§. 32)}$$

oder a = 105,042 Par. Zoll,
oder a = 8,7535 . . . Par. Fuß.

§. 35.

Da der Barometerstand auf der untern Station A = 28 Zoll und auf der obern Station B = 27,99 Zoll, a aber = 8,7535, so ist der beständige Factor

$$\frac{a}{\log. b - \log. c.} = \frac{8,7535}{\log. 28,00 - \log. 27,99}$$

Nun ist log. nat. 28,00 = 7,93737470
log. nat. 27,99 = 7,93701749

$$\log. 28,00 - \log 27,99 = 0,00035721,$$

$$\text{und folglich ist} \frac{a}{\log. b - \log. c} = \frac{8,7535}{0,00035721}, = 24505,2 \text{ Par. Fuß.}$$

Um jedoch bei den Berechnungen die Briggschen Logarithmen gebrauchen zu können, so muß dieser hier gefundene Factor noch mit dem Modul = 2,302585 multiplicirt werden, und hierdurch erhält man:

$$\frac{a}{\log. b - \log. c} = 56425,3 \text{ Par. Fuß.} = 9404,2 \text{ Toisen.}$$

Dieses ist der beständige Factor, mit welchem der Unterschied der Logarithmen der an zwei Oertern beobachteten Barometerhöhen multiplizirt werden muß, um die verticale Höhe des einen Ortes über dem andern zu erhalten.

§. 36.

Der beständige Factor läßt sich auch durch Vergleichung der barometrischen Beobachtungen mit den trigonometrisch gemessenen Höhendifferenzen bestimmen; indessen müssen hiezu Berge von beträchtlicher Höhe gewählt und bei Beobachtung der Barometer- und Thermometerstände die größte Genauigkeit beobachtet werden, weil sonst die Bestimmung des beständigen Factors sehr unrichtig ausfallen würde.

Wenn wir nun die verticale Höhe eines Orts über dem andern, oder y — x mit z, den Barometerstand auf der untern Station mit H und den auf der obern Station mit h bezeichnen, so ist

$$z = 9404{,}2\ (\log.\ H - \log.\ h).$$

§. 37.

Nach dieser gefundenen Formel könnte man nun die verticale Höhe eines Ortes über dem andern, aus den an beiden Orten gleichzeitig beobachteten Barometerhöhen bestimmen, wenn sowohl die Luft als auch das Quecksilber auf beiden Stationen 0^0 Temperatur hat, und die Dichtigkeit der Luft nur blos vom Druke abhängig ist, weil solches bei Entwikelung der obigen Formel angenommen worden.

Da aber wohl selten der Fall eintreten wird, daß bei einer Höhenmessung sowohl die Luft, als auch das Quecksilber 0^0 Temperatur haben wird, und es nicht gleichgültig ist, ob man einen und denselben Druk der Luft mit wärmern oder kältern Quecksilber abwiegt, weil eine Quecksilbersäule bei einer wärmern Temperatur weniger, als bei

einer kältern Temperatur wiegt; so müssen die beobachteten Barometerhöhen auf 0° Temperatur reducirt werden.

§. 38.

Es ist schon in §. 31 erwähnt worden, daß sich das Quecksilber bei zunehmender Wärme ausdehnt, und daß nur seine Dichtigkeit bei 0° Temperatur als Einheit zum Maaße der Dichtigkeit angenommen werden kann.

Ueber das Gesetz, nach welchem sich das Quecksilber bei zunehmender Wärme ausdehnt, haben mehrere berühmte Naturforscher Untersuchungen angestellt, allein die gefundenen Resultate weichen sehr von einander ab.

Das vom Grafen de la Place und Lavoisier gefundene Resultat, nach welchem sich eine Quecksilbersäule für jeden Grad des Reaumurschen Thermometers um $\frac{1}{4329,6}$ ihrer eigentlichen Länge ausdehnt, ist bis jetzt für das richtigste anerkannt und allgemein angenommen worden; allein nach den von Dulong und Petit mit aller nur möglichen Genauigkeit vorgenommenen und in ihren von der Academie zu Paris am 16. März 1818 gekrönten Memoires vollständig auseinandergesetzten Untersuchungen hat sich ergeben, daß sich eine Quecksilbersäule für jeden Grad des Reaumurschen Thermometers um $\frac{1}{4440}$ ihrer eigentlichen Länge ausdehne.

Es muß daher für jeden Grad Reaum. über 0° $\frac{1}{4440}$tel von der beobachteten Barometerhöhe subtrahirt, und für jeden Grad unter 0° $\frac{1}{4440}$tel zu jeder Barometerhöhe addirt werden, um die Barometerhöhe für 0° Temperatur zu erhalten.

Es sey z. B. die beobachtete Barometerhöhe $= h$ und die Temperatur $= T$, so ist die auf 0^0 Temperatur reducirte Barometerhöhe $= h \mp \frac{hT}{4440} = h\left(1 \mp \frac{T}{4440}\right)$, wo das obere Zeichen für die Temperatur über 0^0 und das untere Zeichen für die Temperatur unter 0^0 gilt.

Auf diese Art kann jede beobachtete Barometerhöhe auf 0^0 Temperatur reducirt werden. Es sey z. B. die bei $+ 10^0$ Temperatur beobachtete Barometerhöhe $= 326$ Linien, so ist die auf 0^0 reducirte Barometerhöhe $= 326 - \frac{326 \times 10}{4440} = 326 - \frac{3260}{4440} = 326 - 0{,}734 = 325{,}266$ Linien. Wäre die Temperatur $= - 10^0$ gewesen, so würde die auf 0^0 Temperatur reducirte Barometerhöhe $= 326 + 0{,}734 = 326{,}734$ Linien seyn.

Um der Rechnung, welche die Reduction der Barometerhöhen verursacht, zu erleichtern, ist die Tafel I. beigefügt, aus welcher man für jede beobachtete Barometerhöhe die für jede Temperatur zu machende Correction sogleich entnehmen kann, und alsdann nur diese gefundene Correction von der Barometerhöhe subtrahiren oder zu derselben addiren darf, je nachdem die Temperatur über oder unter 0^0 ist, um die auf 0^0 Temperatur reducirte Barometerhöhe zu erhalten.

Diese Tafel enthält die Correction für die Barometerhöhen von 144 Linien und ist so eingerichtet, daß auf jeder Seite in der ersten Columne die Thermometer-Grade und neben diesen die Correction derjenigen Barometerhöhen stehen, womit die Columnen überschrieben sind.

Die folgenden Beispiele werden den Gebrauch dieser Tafeln am besten erläutern.

Erstes Beispiel. Es ist die Barometerhöhe = 18 Zoll 5 Linien bei + 13° Temperatur beobachtet worden, man soll diese Barometerhöhe auf 0° Temperatur reduciren.

Man suche auf derjenigen Seite der Tafel, die mit 221 bis 227 Lin. Barometerhöhe überschrieben ist, in der mit dem Worte Temperatur bezeichneten ersten Columne den 13. Grad auf, so findet man da, wo die von 13 Grad ausgehende Horizontal-Reihe in die mit 221 Linien überschriebenen Columne trifft, die gesuchte Correction = 0,647.

Die auf 0° reducirte Barometerhöhe ist also = 221 — 0,647 = 220,353 Lin. Wäre dagegen die Barometerhöhe bei — 13° Temperatur beobachtet worden, so würde die reducirte Barometerhöhe = 221 + 0,647 = 221,647 Linien seyn.

Wenn die beobachtete Barometerhöhe noch Zehntheile einer Linie bei sich hat, und diese noch nicht 0,5 L. betragen, so werden solche ganz außer Acht gelassen; wenn sie aber 0,5 L. und darüber betragen, so wird die Anzahl der ganzen Linien um eine Linie größer angenommen, und hierzu die Correction aufgesucht.

Zweites Beispiel Es ist die Barometerhöhe = 221,7 Lin. bei + 17° Tempe-

ratur beobachtet worden; man soll diese Barometerhöhe auf 0^{0} Temperatur reduciren.

Da hier die Anzahl der Zehntheile der Linien über 0,5 L. und = 0,07 L. ist, so wird solche für eine volle Linie und also der Barometerstand um eine Linie größer und = 222 L. angenommen.

In der Tafel findet man nun, daß die zu 222 L. für 17 Gr. Temperatur gehörige Correction = 0,850 sey, mithin ist der corrigirte Barometerstand = 221,7 — 0,852 = 220,850.

Wenn zu einer beobachteten Barometerhöhe auch noch Hunderttheile oder Tausendtheile einer Linie gehören, so werden diese ganz außer Acht gelassen.

Wenn die beobachtete Temperatur auch Zehntheile und Hunderttheile eines Grades bei sich hat, so findet man die Correction wegen dieser Theile, daß man selbige zuerst als ganze Grade annimmt, und alsdann in den dazu gehörigen Correctionen das Einerzeichen um eine, oder zwei, oder drei Stellen von der rechten gegen die linke Hand fortrückt; je nachdem die Correctionen zu Zehntheilen oder Hunderttheilen, oder Tausendtheilen eines Grades der Temperatur gehören.

Drittes Beispiel. Es ist die Barometerhöhe = 219,78 L. bei † 25,875^{0} Temperatur beobachtet worden, man soll diese Barometerhöhe auf 0^{0} Temperatur reduciren.

1) Zuerst suche man wegen der 25° Temperatur die Correction für 219,78 Lin. oder vielmehr für 220 Lin. Barometerhöhe, und zwar wie solches bereits gezeigt worden, so findet man diese Correction = 1,239.

2) Jetzt wird die Correction wegen 0,875° Temperatur gesucht, wobei man auf nachstehende Art verfährt:

a) Zuerst suche man die Correction wegen 8° Temperatur und rüke in dieser das Einerzeichen von der rechten gegen die linke Hand um eine Stelle weiter fort, so hat man die Correction wegen 0,8° Temperatur.

b) Alsdann suche man die Correction wegen 7° Temperatur und rüke in dieser das Einerzeichen um zwei Stellen gegen die linke Hand weiter fort, so hat man die Correction wegen 0,07° Temperatur.

c) Endlich suche man die Correction wegen 5° Temperatur und rüke in dieser das Einerzeichen um 3 Stellen weiter gegen die linke Hand fort, so hat man die Correction wegen 0,005° Temperatur

d) Addirt man nun diese gefundenen 3 Correctionen, so giebt die Summe die Correction für 220 Linien oder vielmehr für 219,78 Lin. wegen 0,875° Temperatur.

Da nun nach dieser Vorschrift:

die Correction wegen $0{,}8^0 = 0{,}0396$

" " " $0{,}07^0 = 0{,}00347$

" " " $0{,}005^0 = 0{,}000248$

so ist folglich die Correct. wegen $0{,}875^0 = 0{,}043318$

hierzu die Correction wegen $25^0 = 1{,}239$

giebt die Correction

für 219,78 L. wegen $25{,}875^0$ Temper. $= 1{,}282318$

oder $= 1{,}282$

und folglich ist die auf 0^0 reducirte Barometerhöhe $= 219{,}78 - 1{,}282 = 218{,}498$ Linien.

§. 39.

Auch das Messing dehnt sich bei zunehmender Wärme aus, und ziehet sich bei verminderter Wärme zusammen; daher dehnen sich auch die Theile, worin die Scale des Barometers getheilt ist, bei zunehmender Wärme aus, werden größer und man beobachtet die Barometerhöhe von einer geringern Linien-Anzahl als sie wirklich ist; dagegen die Barometerhöhe bei verminderter Wärme größer gefunden wird, als sie wirklich ist.

Man hat wegen dieses Einflusses der Wärme auf die Ausdehnung der Barometer-Scale und der dadurch entstehenden unrichtigen Angabe der Barometerhöhen noch eine besondere Correction vorzunehmen.

Nach den von dem Grafen de la Place angestellten sehr genauen Beobachtungen dehnt sich das Messing für jeden Grad Reaum. um $\frac{1}{42960}$tel ihres Volumens aus, und da sich das Quecksilber

für jeden Grad Reaum. um $\frac{1}{4440}$tel seines Volumens ausdehnt, so dehnt sich folglich die messingene Scale um $\frac{1}{9,67}$ von der Ausdehnung der Quecksilbersäule aus.

Demnach muß man die nach vorigem Paragraphen gefundene Correctionen für die beobachtete Barometerhöhe $= \frac{1}{9,67}$ ihres Werthes vermindern, wodurch man die richtige Correction erhält.

Man kann auch die beobachtete Temperatur des Quecksilbers um $\frac{1}{9,67}$ vermindern, diese verminderte Temperatur als die richtige annehmen, und zu derselben die Correction für die beobachtete Barometerhöhe nach der im vorigen Paragraph gegebenen Anweisung bestimmen.

Um indessen alle weitläuftigen Rechnungen bei den praktischen Höhenmessungen mit dem Barometer zu beseitigen, so habe ich die Tafel X beigefügt, in welcher man die beobachteten Temperaturen von 0^0 bis 34^0 und zwar von $\frac{1}{10}$ zu $\frac{1}{10}$ Grad um $\frac{1}{9,67}$ vermindert findet.

Hat man z. B. die Temperatur des Quecksilbers $= 28,7^0$ beobachtet, so findet man in der Tabelle neben $28,7^0$ die um $\frac{1}{9,67}$ verminderte Temperatur $= 25,732^0$. Hierauf suche man nach der im vorigen Paragraph gegebenen Vorschrift die Correction für die beobachtete Barometerhöhe, welche zu der gedachten verminderten Temperatur $= 25,732^0$ gehört, so hat man die richtige Correction für die beobachtete Barometerhöhe, welche von dieser entweder subtrahirt oder zu derselben addirt wird, je nachdem die Temperatur über oder unter 0^0 Reaum. ist.

Wenn zu der beobachteten Temperatur des Quecksilbers noch Hunderttheile oder Tausendtheile eines Grades gehören, so betrachte man diese Theile so, als wären sie Zehntheil-Grade, die zwischen 0^0 und 1^0 Temperatur liegen, suche die dazu gehörige um $\frac{1}{9,67}$ verminderte Werthe in der Tafel auf, und rüke das Einerzeichen in diesen gefundenen Werthen um eine oder zwei Stellen von der rechten gegen die linke Hand fort, je nachdem die zu der beobachteten Temperatur gehörige Theile Hunderttheile oder Tausendtheile eines Grades sind.

Die auf diese Art gefundenen Werthe werden zu den Ganzen und Zehntheil-Graden der beobachteten Temperatur gehörigen und in der Tafel befindlichem verminderten Werthe addirt; die erhaltene Summe giebt den um $\frac{1}{9,67}$ verminderten Werth der beobachteteten vollständigen Temperatur des Quecksilbers.

Beispiel. Es ist die Temperatur des Quecksilbers = 27,846 Grad beobachtet worden; man soll diese Temperatur um $\frac{1}{9,67}$ mit Hülfe der Tafel vermindern.

Man nehme $\frac{4}{100}{}^0 = 0,4^0$ und $\frac{6}{1000}{}^0 = 0,6^0$ an, und suche die verminderten Werthe für $0,4^0$ und $0,6^0$ in der Tafel auf; ersterer ist = 0,359 und lezterer ist = 0,538. In dem ersten Werth rüke man das Einerzeichen um eine Stelle und in dem leztern Werth um zwei Stellen von der rechten gegen die linke Hand fort, so hat man die verminderten Werthe für $\frac{4}{100}{}^0$ und für $\frac{6}{1000}{}^0$ nämlich:

für $\frac{4}{100}^0$ . . . . $= 0,0359$
$\frac{6}{1000}^0$ . . . . $= 0,00538$
hierzu den vermindert. Werth für $27,8^0 = 24,925$

giebt den um ${}_9,\frac{1}{67}$ vermindert.
Werth für $27,846^0 = 24,97628^0$
oder $= 24,966^0$

Anmerk. Diese Verminderung der beobachteten Quecksilbertemperatur findet jedoch nur dann statt, wenn die Scale am Barometer, wie dieses jetzt bei den guten Barometern mehrentheils der Fall ist, beweglich ist, und hinauf und hinab geschoben werden kann.

§. 40.

Es ist schon in §. 31 bemerkt worden, daß sich die Dichtigkeit und also auch das Gewicht bei zunehmender Wärme vermindert, bei abnehmender Wärme aber vergrößert; daher eine Luftsäule, die bei 0^0 Temperatur einer Quecksilbersäule das Gleichgewicht hält, bei einer wärmern Temperatur höher und bei einer kältern Temperatur niedriger seyn muß, als sie bei 0^0 Temperatur war, wenn sie jener Quecksilbersäule noch ferner das Gleichgewicht halten soll.

Aus diesem Grunde muß eine nach der in § 36 aufgeführten Formel berechnete Höhe zu klein gefunden werden, wenn auf beiden Stationen die Temperatur der Luft wärmer als bei 0^0 Reaum. ist; weil bei Entwickelung dieser Formel die Temperatur der Luft $= 0^0$ angenommen worden. Eben so würde die Höhe zu groß gefunden werden, wenn die Luft-Temperatur auf beiden Stationen kälter, als bei 0^0 Reaum. wäre.

Wegen dieses sehr bedeutenden Einflußes, den die Temperatur der Luft auf die Ausdehnung derselben hat, muß die mehrgedachte Formel zur Bestimmung der Höhen berichtiget werden.

Nach der von dem Grafen de la Place auf sehr genau angestellte Untersuchungen gegründete Bestimmung, dehnt sich die Luft für jeden Grad Reaum. über 0° um 0,0046875 ihres Volumens aus und hieraus läßt sich sehr leicht bestimmen, um wie viel eine gemessene Luftsäule bei der gefundenen Temperatur länger geworden ist, als bei 0° Temperatur.

Da auf den beiden Stationen einer gemessenen Höhe nie einerlei Temperatur der Luft herrscht, weil die Atmosphäre, besonders in den heißen Sommertagen, an der Oberfläche der Erde mehr erhitzt und wärmer ist, als in einiger Entfernung von der Erde, und die Wärme allmählig abnimmt, je höher man in die Atmosphäre hinaufsteigt; so sollte man eigentlich die Temperatur jeder einzelnen Luftschicht der gemessenen Luftsäule beobachten. Dieses würde aber mit sehr vielen Schwierigkeiten verbunden und mehrentheils unmöglich seyn, daher muß man sich begnügen, die Temperaturen auf beiden Stationen zu beobachten, und das arithmetische Mittel der gefundenen beiden Temperaturen für die in der gemessenen Luftsäule herrschende Temperatur anzunehmen.

Multiplicirt man nun die so gefundene mittlere Temperatur mit 0,0046875 und multiplicirt das erhaltene Produkt noch mit der bereits gefundenen Höhe, so hat man die Correction wegen der Luft-Temperatur, welche man zu der gedachten Höhe entweder addiren oder davon subtrahiren muß, je

nachdem die mittlere Temperatur über oder unter 0^0 Reaum. ist.

Wenn nun H die Barometerhöhe auf der untern Station, h die Barometerhöhe auf der obern Station, T die mittlere Temperatur der Luft und Z die verticale Höhe der einen Station über der andern bezeichnet, so ist die wegen der Luft-Temperatur berichtigte Höhe also:

$$Z = 9404{,}2 \text{ Toisen} (\log. H - \log. h) \pm 0{,}0046875 \text{ T.}\ 9404{,}2 \text{ Tois.} (\log. H - \log. h)$$

oder $Z = 9404{,}2 \text{ Toisen} (\log. H - \log. h) \,.\, (1 \pm 0{,}0046872 \text{ T.})$,

oder $\left[\text{weil } \log. H - \log. h = \log. \left(\frac{H}{h}\right)\right]$,

$$Z = 9404{,}2 \text{ Tois.} \log. \left(\frac{H}{h}\right) . (1 \pm 0{,}0036875 \text{ T.})$$

Es versteht sich jedoch von selbst, daß H und h die nach der in §. 38 und §. 39 gegebenen Vorschrift wegen der Temperatur des Quecksilbers reducirte Barometerhöhen bezeichnen.

§. 41.

Wie schon im §. 33 erwähnt worden, so ist die atmosphärische Luft mit Wasserdünsten (Feuchtigkeit) vermischt. Diese Wasserdünste sind leichter als Luft, und da bei zunehmender Wärme die Menge der Wasserdünste vermehrt wird, so wird dadurch zugleich die Dichtigkeit der gemessenen Luftsäule vermindert.

Nach des Professors Leslie Bestimmungen enthält die vollkommen mit Feuchtigkeit gesättigte Luft bei 0^0 Temperatur $\frac{1}{160}$tel $= 0,00625$ und bei $+ 12^0$ Reaum. Temperatur $\frac{1}{80}$tel $= 0,01250$ ihres Gewichts an Feuchtigkeit. Dieser Bestimmung zufolge würde das Gewicht der mit jedem Grade Wärme sich vermehrende Menge Feuchtigkeit $= 0,00052083$ des Gewichts der Luft betragen; allein da sich die atmosphärische Luft nie in dem Zustande der völligen Feuchtigkeit befindet, ja sogar dieser Feuchtigkeitszustand sich oft sehr verändert, so kommt man der Wahrheit am nächsten, wenn man die Hälfte des gefundenen Feuchtigkeitgewichts und also annimmt, daß für jeden Grad Wärme des Reaumurschen Thermometers das Gewicht der Feuchtigkeit um 0,00026042 des Gewichts der Luft zunehme.

Da sich nun die Dichtigkeit der Wasserdünste zur Dichtigkeit der Luft $= 10494,9 : 14993$ verhält; so ist:

$$10494 : 14993 = 0,00026042 : 0,0003710,$$

und dehnt sich daher die Luft wegen der zunehmenden Feuchtigkeit für jeden Grad Wärme des Reaumurschen Thermometers um 0,0003710 ihres Volumens aus. Setzt man daher das Volumen der Luft $= 1$ und die mittlere Temperatur $= T$, so wird wegen der vermehrten Menge Feuchtigkeit das Volumen der Luft $= 1 + 0,0003710.T$ und demnach verwandelt sich die zur Bestimmung der Höhe in §. 40 aufgestellte Formel in:

$$z = 9404,2 \text{ Tois. } \log.\left(\frac{H}{h}\right).(1+0,0046875.T)$$
$$(1 + 0,0003710.T)$$

§. 42.

Unsere Atmosphäre bestehet aus Stikluft, Sauerstoffluft, Kohlensäure, Luft und Wasserdünsten.

Nach der bisherigen Voraussetzung bestehen diese vier verschiedenen Luft-Arten in einer innigen Verbindung; allein nach dem von dem Engländischen Physiker Dalton aufgestellten Systeme sind diese vier Luft-Arten so unter einander gemischt, daß keine auf die andere wirkt, und jede für sich bestehet, als wenn die andere nicht da wäre.

Nach diesem Systeme ist unsere Erde von vier verschiedenen Atmosphären umgeben, davon eine jede auf das Barometer besonders drükt, alle aber das Barometer auf seinem mittlern Stand von 28,18 Zoll erhalten.

Denkt man sich nämlich in jeder dieser Atmosphären ein Barometer angebracht, so stehet das Barometer:

1) in der Stikluftatmosphäre	auf 21,2336	Zoll.
2) - - Sauerstoffluftatmosphäre	- 6,4986	-
3) - - Kohlensaurluftatmosphäre	- 0,0278	-
4) - - Wasserdampfatmosphäre	- 0,4200	-
	Summa 28,18	Zoll.

Da man nun weiß, daß bei 0° Temperatur und 28 Zoll Barometerhöhe

das Gewicht der Stikluft $= \frac{1}{10830}$

" " " Sauerstoffluft $= \frac{1}{9414}$

" " " Kohlensaureluft $= \frac{1}{6997}$

" " " Wasserdämpfe $= \frac{1}{14993}$

vom Gewichte des Quecksilbers beträgt, so findet man den einer jeden dieser Luftart zugehörigen beständigen Faktor, nämlich:

1) für Stikluft - Atmosphäre = 58186 F. = 9697,7 Tois.

2) " Sauerstoffluft - Atmosphäre = 50579 F. = 8429,8 Tois.

3) Kohlensaure Luft - Atmosphäre = 37592 F. = 6265,3 Tois.

4) Wasserdampf - Atmosphäre = 80554 F. = 13459,8 Tois.

und es läßt sich nun die Barometerhöhe für jede Atmosphäre leicht bestimmen, wenn man 100, 200, 300 Toisen u. s. w. steigt.

Es bezeichne z. B. x die Höhe einer Luftsäule in Toisen ausgedrückt, c den beständigen Faktor für irgend eine der oben genannten vier Atmosphären, H den Barometerstand auf der Oberfläche des Meeres und h den Barometerstand auf der obern Station in dieser Atmosphäre, so ist:

$$x = c \,.\, (\log.\ H - \log.\ h)$$

und also $\log.\ h = \log.\ H - \frac{x}{c}$

Auf diese Art werden die Barometerhöhen in jeder der vier Atmosphären für eine bestimmte Höhe über der Meeresfläche bestimmt, und die Summe dieser Barometerhöhen giebt die Barometerhöhe für eine bestimmte Höhe einer Luftsäule.

Nach der gewöhnlichen Theorie wird die Höhe einer Luftsäule aus der Barometerhöhe, nach der Daltonschen Theorie aber die Barometerhöhe aus der Höhe der Luftsäule bestimmt; und hat man so die für alle mögliche Höhen über der Meeresfläche entsprechende Barometerhöhen berechnet, so weiß man aus der an einem Orte beobachteten Barometerhöhe zugleich, wie viel Toisen oder wie viel Fuß der Beobachtungs-Ort über der Meeresfläche liegt.

Die nach dieser Daltonschen Theorie gefundene Höhen sind aber kleiner als die, welche nach der Formel in §. 41 berechnet werden, und es müssen daher die nach dieser Formel berechnete Höhen um einen gewissen Theil vermindert werden, wenn nämlich das Daltonsche System seine Richtigkeit hat. Indessen hat es die Erfahrung bestätiget, daß die nach der gedachten Formel berechnete Höhen, wenn sie bei großer Hitze gemessen worden, zu groß, und wenn sie bei strenger Kälte gemessen worden, zu klein ausfallen; jedoch alsdann beinahe völlig mit denen nach der Daltonschen Theorie gemessenen Höhen übereinstimmen, wenn die Correction wegen der Wasserdünste ganz weggelassen und

$$z = 9404{,}2 \text{ Tois. } \log\left(\frac{H}{h}\right) . (1 \pm 0{,}0046875 . T)$$

angenommen wird.

Diese Formel bedarf aber noch eine Correction wegen der geographischen Breite und wegen der Schwerkraft der Körper in verticaler Richtung, die sogleich ausgemittelt werden soll.

§. 43.

Bei Entwikelung der Formel

$$z = 9404{,}2 \text{ Tois. log.} \left(\frac{H}{h}\right) . (1 \pm 0{,}0046875 \; . \; T)$$

ist vorausgesetzt, daß die beiden Oerter, zwischen welchen sich die gemessene Luftsäule befindet, unter dem Parallelkreis von 45° liegen; weil aber die Schwerkraft der Körper wegen der Abplattung unserer Erde von dem Aequator nach den Polen hin, in eben dem Verhältnisse wie die Länge des Secunden-Penduls zunimmt, so muß eine Luftsäule unter dem Parallelkreis von 45° kürzer seyn als unter einem andern näher am Aequator liegenden Parallelkreise, wenn sie unter diesem eben dasselbe Gewicht hat, als unter dem Parallelkreise von 45°; weil die Luft unter diesem Parallelkreise mehr zusammengepreßt, also auch dichter und schwerer ist, als unter jenem näher am Aequator liegenden Parallelkreise.

Man hat nun aus angestellten genauen Untersuchungen und Berechnungen gefunden, daß für eine geographische Breite von y Grad die Länge des Secunden-Pendels = 0,379419 Toisen . Sin. 2 y sey.

Bezeichnet nun g die Schwerkraft oder das Gewicht der Luft unter dem Parallelkreis von 45° und g' die Schwerkraft der Luft unter dem Pa-

rallelkreis von y Grad; so ist, da sich die Schwerkräfte der Luft an zwei verschiedenen Oertern, wie die Längen des Secunden-Pendels verhalten,

$$g' : g = (0{,}379419 + 0{,}002159 . \mathrm{Sin.}^2 y) : (0{,}379419 + 0{,}002159 . \mathrm{Sin.}^2 45^0)$$

und folglich:

$$\frac{g}{g'} = \frac{0{,}379419 + 0{,}002159 . \mathrm{Sin.}^2 45^0}{0{,}379419 + 0{,}002159 . \mathrm{Sin.}^2 y}$$

Es ist aber $\mathrm{Sin.}^2 45^0 = \frac{1}{2}$ und $\mathrm{Sin.}^2 y^0 = \frac{1 - \mathrm{Cos.}\ 2y}{2}$, folglich ist:

$$\frac{g}{g'} = \frac{0{,}379419 + \frac{0{,}002159}{2}}{0{,}379419 + 0{,}002159 . \left(\frac{1 - \mathrm{Cos.}\ 2y}{2}\right)},$$

oder $\frac{g}{g'} = \frac{0{,}379419 + 0{,}0010795}{0{,}379419 + 0{,}0010795 - 0{,}0010795 . \mathrm{Cos.}\ 2y},$

oder $\frac{g}{g'} = \frac{0{,}3804985}{0{,}3804985 - 0{,}0010795 . \mathrm{Cos.}\ 2y.}$

Dividirt man Zähler und Nenner dieses Bruches durch seinen Zähler, so wird:

$$\frac{g}{g'} = \frac{1}{1 - 0{,}002837\ \mathrm{Cos.}\ 2y}$$

Dividirt man endlich den Zähler dieses Bruches durch seinen Nenner und läßt im Quotien-

ten die Potenzen von 0,002837 Cos. 2 y wegen ihrer Geringfügigkeit ganz weg, so erhält man:

$$\frac{g}{g'} = 1 + 0{,}002837 . \text{Cos. } 2y.$$

Dieser Werth für $\frac{g}{g'}$ ist der Werth für die Correction wegen der geographischen Breite und womit die bereits gefundene Höhe multiplicirt werden muß. Die obige Formel zur Bestimmung der Höhen verwandelt sich daher in:

$$z = 9404{,}2 \text{ Tois. log.} \left(\frac{H}{h}\right) . (1 \pm 0{,}0046875 . T) . (1 + 0{,}002837 . \text{Cos. } 2y).$$

§. 44.

Die Schwerkraft der Körper nimmt in verticaler Richtung immer mehr ab, je weiter der Körper vom Mittelpunkte der Erde entfernt ist, und es verhalten sich die Schwerkräfte oder die Schwere der Körper umgekehrt wie die Quadrate ihrer Entfernungen vom Mittelpunkte der Erde.

Man denke sich, daß AB, AC, AD und AE (fig. 5), Höhen über dem Meere sind, die eine arithmetische Progression bilden und in der Art zunehmen, daß die Differenz jeder zwei auf einander folgenden Höhen der Höhe AB gleich ist. Wenn nun r den Halbmesser der Erde bezeichnet, so werden die den genannten Höhen zugehörige Schwerkräfte durch die geometrische Reihe:

$$(r + AE)^2 : (r + AD)^2 : (r + AC)^2 : (r + AB)^2$$

ausgedrückt.

Entwickelt man nun die Quadrate dieser Glieder, da erhält man:

$$r^2 + 2r.AE + AE^2 = \left(1 + \frac{2.AE}{r} + \frac{AE^2}{r^2}\right).r^2$$

$$r^2 + 2r.AD + AD^2 = \left(1 + \frac{2.AD}{r} + \frac{AD^2}{r^2}\right).r^2$$

$$r^2 + 2r.AC + AC^2 = \left(1 + \frac{2.AC}{r} + \frac{AC^2}{r^2}\right).r^2$$

$$r^2 + 2r.AB + AB^2 = \left(1 + \frac{2.AB}{r} + \frac{AB^2}{r^2}\right).r^2$$

weil aber die Glieder, in welchen r^2 enthalten ist, in Verhältniß mit den beiden andern Gliedern nur sehr klein sind, so können solche weggelassen werden und man erhält alsdann folgende Reihe:

$$\left(1 + \frac{2AE}{r}\right), \left(1 + \frac{2AD}{r}\right), \left(1 + \frac{2AC}{r}\right), \left(1 + \frac{2AB}{r}\right):$$

die Differenzen dieser Reihen sind:

$$\frac{2}{r}(AE - AD), \frac{2}{r}(AD - AC), \frac{2}{r}(AC - AB)$$

und weil nach der Annahme $AE - AD = AD - AC = AC - AB = AB$, so ist folglich die obige Reihe eine arithmetische und man kann daher annehmen, daß die Abnahme der Schwerkräfte nach einer arithmetischen Reihe geschieht.

Wenn also die Höhe AB durch a ausgedrückt wird, so nimmt die Schwerkraft der Körper in verticaler Richtung

in der Höhe $= a$ um $\frac{2a}{r}$

$$. \quad . \quad . = 2a \cdot 2 \cdot \left(\frac{2a}{r}\right)$$

$$. \quad . \quad . = 3a \cdot 2 \cdot \left(\frac{3a}{r}\right)$$

$$. \quad . \quad . = 4a \cdot 2 \cdot \left(\frac{4a}{r}\right)$$

$$. \quad . \quad . = na \cdot 2 \cdot \left(\frac{na}{r}\right)$$

$$. \quad . \quad . = Z \cdot 2 \cdot \left(\frac{z}{r}\right) \text{ab.}$$

§. 45.

Wegen dieser Abnahme der Schwerkraft der Körper in verticaler Richtung sind auch bei einer Luftsäule die obern Luftschichten dünner als sie es ohne diese Abnahme seyn würden, und es muß daher auch eine Luftsäule länger seyn, als wenn sie durchgängig von gleicher Schwerkraft wäre.

Wie wir in §. 44 gefunden, so nimmt die Schwerkraft der Körper in verticaler Richtung in der Höhe $= Z$ um $\frac{2Z}{r}$ ab. Die Anziehungskraft bei einer Luftsäule von der Höhe $= Z$ ist also oben um $\frac{2Z}{r}$ kleiner und die mittlere Anziehungskraft in der ganzen Luftsäule um $\frac{Z}{r}$ kleiner als unten. Da die Abnahme der Schwerkräfte der Körper nach einer arithmetischen Reihe geschieht, so kann man annehmen, daß eine Luftsäule in allen ihren Theilen derselben Schwerkraft unterworfen sey, wie in der

Mitte ihrer Länge. Multiplicirt man daher die unverbesserte Höhe Z der Luftsäule mit $\frac{Z}{r}$, so erhält man die Correction $= \frac{Z^2}{r}$ und die wegen der Abnahme der Schwerkräfte in Beziehung auf die Luft verbesserte Höhe ist $= Z + \frac{Z^2}{r} = Z\left(1 + \frac{Z}{r}\right)$

Wird nun hiernach die in §. 43 angegebene Höhen-Berechnungsformel berichtigt, so erhält man:

$$Z = 9404{,}2 \text{ Tois.} \log.\left(\frac{H}{h}\right)(1 \pm 0{,}0046875\ T)$$
$$(1 + 0{,}002837 \text{ Cos. } 2y)\left(1 + \frac{z}{r}\right).$$

§. 46.

Die Abnahme der Schwerkräfte der Körper bewirkt, daß bei der Messung einer Höhe das Quecksilber im Barometer auf der obern Station leichter als unten auf der Oberfläche des Meeres ist. Es ist daher die Quecksilbersäule im Barometer auf der obern Station länger, als sie es ohne die statthabende Abnahme der Schwerkräfte wäre.

Nach § 44 nimmt die Schwerkraft der Körper in der Höhe = a um $\frac{2a}{r}$ ab. Wenn daher die Höhe einer Station über dem Meere = a und der Barometerstand auf dieser Station = h ist, so ist $\frac{2a.h}{r}$ die Correction des Barometerstandes und also dieser Barometerstand $= h - \frac{2a.h}{r}$. Es wiegt demnach die Quecksilbersäule von der Länge = h auf der obern Station nicht mehr, als eine Quecksilbersäule von der Länge $= h - \frac{2a.h}{r}.\left(1 - \frac{2a}{r}\right)$ unten am Meere.

Wegen dieses Einflusses, welchen die Abnahme der Schwerkräfte auf die Barometerstände hat, ist es durchaus nothwendig, daß bei einer Höhenmessung mit dem Barometer, die auf den Stationen beobachteteten Barometerstände auf die Schwere unten am Meere reduzirt werden.

Es mögen N und M (Fig. 5) zwei Punkte seyn, die vertical über dem auf der Oberfläche des Meeres angenommenen Punkte A liegen. Der Barometerstand bei A am Meere sey = b, der Barometerstand auf der obern Station N sey = h und der Barometerstand auf der untern Station M sey = H. Ferner bezeichne n die annähernde Höhe AN und m die annähernde Höhe AM. Setzt man nun den in der Formel (§. 43) befindlichen Ausdruck:

9404,2 !. (1 ± 0,0046875 T.). (1 + 0,002837 Cos. 2y) der Kürze wegen = a, so wird:

die annähernde Höhe $n = a \,.\, \log.\left(\frac{b}{h}\right)$

. . . $m = a \,.\, \log.\left(\frac{b}{H}\right)$

Reduzirt man die beobachteten Barometerstände h und H auf die Schwere unten am Meere, so wird der Barometerstand bei $N = h\left(1 - \frac{2n}{r}\right)$ der Barometerstand bei $M = H\left(1 - \frac{2m}{r}\right)$ und folglich:

die verbesserte Höhe $n = a.\log.\left(\frac{b}{h\left(1\,\frac{2n}{r}\right)}\right)$

. . . $m = a.\log.\left(\frac{b}{H.\left(\frac{2m}{r}\right)}\right)$

Nun ist aber $\log.\left(\frac{b}{h\left(1-\frac{2m}{r}\right)}\right) = \log.$ $\left[\frac{b}{h}.\left(1+\frac{2n}{r}\right)\right] = \log.\left(\frac{b}{h}\right) + \log.\left(1+\frac{2n}{r}\right)$

und $\log.\left(\frac{b}{H\left(1-\frac{2m}{r}\right)}\right) = \log.\left[\frac{b}{H}\left(1+\frac{2m}{r}\right)\right]$

$= \log.\left(\frac{b}{h}\right) + \log.\left(1+\frac{2m}{r}\right)$

und weil nach der Theorie der Logarithmen für das Briggsche System

$$\log.\left(1+\frac{2n}{r}\right) = 0{,}4342945.\left[\frac{2n}{r} - \frac{1}{2}\left(\frac{2n}{r}\right)^2 + \frac{1}{3}\left(\frac{2n}{r}\right)^3 - \ldots\right]$$

$$\log.\left(1+\frac{2m}{r}\right) = 0{,}4342945.\left[\frac{2m}{r} - \frac{1}{2}\left(\frac{2m}{r}\right)^2 + \frac{1}{3}\left(\frac{2m}{r}\right)^3 - \ldots\right]$$

wobei jedoch, da $\frac{2n}{r}$ und $\frac{2m}{r}$ nur sehr kleine Brüche sind, blos das erste Glied in den Parenthesen beibehalten zu werden braucht, also

$$\log.\left(1+\frac{2n}{r}\right) = 0{,}4342945.\frac{2n}{r} = 0{,}868589.\frac{n}{r}$$

$$\log.\left(1+\frac{2m}{r}\right) = 0{,}4342945.\frac{2m}{r} = 0{,}868589.\frac{m}{r}$$

so ist:

$$\log.\left(\frac{b}{h.\left(1-\frac{2n}{r}\right)}\right) = \log.\left(\frac{b}{h}\right) + 0{,}868589.\frac{n}{r}$$

und $\log.\left(\frac{b}{H.\left(1-\frac{2m}{r}\right)}\right) = \log.\frac{b}{H} + 0{,}868589.\frac{m}{r}.$

Es wird demnach die verbesserte Höhe $n =$ $a\left[\log.\left(\frac{b}{h}\right) + 0{,}868589.\frac{n}{r}\right]$, die verbesserte Höhe

$$m = a \left[\log.\left(\frac{b}{H}\right) + 0{,}868589 . \frac{m}{r}\right]$$ oder:

$$n = a . \log. b - a. \log. h + 0{,}868589. \frac{n.a}{r}$$ oder:

$$m = a. \log. b - a. \log. H + 0{,}868589. \frac{m.a}{r}$$

ziehet man die Höhe m von der Höhe n ab, so erhält man die verbesserte Höhe

$$MN = a. \log. H - a. \log. h + 0{,}868589. \frac{n.a}{r} - 0{,}868589. \frac{m.a}{r} = \left[\log.\left(\frac{H}{h}\right) + 0{,}868589. \left(\frac{n-m}{r}\right)\right]$$

Nun ist aber n — m der unverbesserten Höhe MN gleich und man setzt diese = Z, so wird die verbesserte Höhe

$$MN = a. \left(\log. \left(\frac{H}{h}\right) + 0{,}868589. \frac{Z}{r}\right)$$

und es ist folglich:

$$\log. \left(\frac{H}{h}\right) + \frac{0{,}868589 . Z}{r}$$

oder $$\log.\left(\frac{H}{h}\right) . \left[1 + \frac{0{,}868689 . Z}{r . \log. \left(\frac{H}{h}\right)}\right]$$

der Ausdruk für die auf einerlei Schwerkraft reducirte Barometerhöhen der beiden Stationen.

Nun ist:

$$Z = 9404{,}2 . \log. \left(\frac{H}{h}\right) . (1 \pm 0{,}0046875. \mathfrak{T}.). (1 + 0{,}002837. \text{Cos. } 2y) . \left(1 + \frac{Z}{r}\right)$$ und

$$\log. \frac{Z}{\left(\frac{H}{h}\right)} = 9404{,}2. (\pm 0{,}0046875. \mathfrak{T}.). 1 + 0{,}002837. \text{Cos. } 2y).\left(1 + \frac{Z}{r}\right).$$

Substituirt man diesen für $\frac{Z}{\log.\left(\frac{H}{h}\right)}$ gefundenen Ausdruk in dem obigen Ausdruk, so wird derselbe:

$$\log.\left(\frac{H}{h}\right)\left[\frac{1+0{,}86859.(9404{,}2).(1\pm0{,}0046875\,T.)}{r}\right.$$
$$\left.\frac{(1+0{,}002837.\ \mathrm{Cos.}\ 2y).(1+\frac{Z}{r})}{r}\right]$$

weil aber hier die Faktoren
$(1 + 0{,}0046875.\ T.)$, $(1 + 0{,}002837.\ \mathrm{Cos.}\ 2y)$
$(1+\frac{Z}{r})$
hier fast gar keinen Einfluß auf die Berechnung der Höhen haben, so können solche ganz außer Acht gelassen werden und man erhält

$$\log.\left(\frac{H}{h}\right).\left[1+\frac{0{,}868589.\ (9404{,}2)}{r}\right]$$

Da nun ferner der Halbmesser der Erde oder $r = 3266320$ Tois. und

$$\left(\frac{0{,}868589.\ (9404{,}2)}{3266320}\right) = 0{,}0025,$$ so ist

$$\log.\left(\frac{H}{h}\right).\ (1+0{,}0025).$$

der eigentliche Ausdruk für die auf einerlei Schwerkraft reduzirten Barometerhöhen.

§. 47.

Wenn man nun die in §. 45 angegebene Höhen-Berechnungsformel durch den in §. 46 für die auf einerlei Schwerkraft reduzirten Barometerhöhen gefundenen Ausdruck modificirt, so erhält

man die richtige Formel zur Berechnung der Höhen, und bezeichnet man diese mit x, so ist:

$$x = 9404{,}2 . \log . \left(\frac{H}{h}\right) (1 + 0{,}0025) . (1 \pm 9{,}0046875 \mathfrak{T}.) .$$

$$(1 + 0{,}02837 \text{ Cos. } 2y) \left(1 + \frac{Z}{r}\right)$$

Es ist aber:

$$\left[9404{,}2 . \log . \left(\frac{H}{h}\right) . 1 + 0{,}0025) = \log . \left(\frac{H}{h}\right) .\right.$$

$$\left.(9404{,}2 + 0{,}0025 . (9404{,}2)\right]$$

$$= \log . \left(\frac{H}{h}\right) . (9404{,}2 + 23{,}5),$$

$$= \log . \left(\frac{H}{h}\right) . 9427{,}7$$ und folglich ist:

$$x = 9427{,}7 \log . \left(\frac{H}{h}\right) . (1 \pm 0{,}0046875 . \mathfrak{T}.) .$$

$$(1 + 0{,}003837 \text{ Cos. } 2y) . \left(1 + \frac{Z}{r}\right)$$

Nach dieser Formel wird nun die verticale Höhe eines Ortes über dem andern vermittelst der daselbst beobachteten Barometerstände und zwar auf nachstehende Art berechnet:

1) Es werden die beobachteten Barometerstände nach der in §. 38 gegebenen Vorschrift auf 0^0 Temperatur reduzirt, und wenn die Scale am Barometer beweglich ist, so muß auch noch die in §. 39 vorgeschriebene Correction vorgenommen werden.

2) Der Logarithmus des corrigirten Barometerstandes auf der obern Station wird von dem

Logarithmus des corrigirten Barometerstandes auf der untern Station subtrahirt und der gefundene Ueberschuß mit 9427,7 multiplicirt. Das erhaltene Produkt giebt die annähernde Höhe, die wir mit A bezeichnen wollen, in Toisen.

3) Von der auf beiden Stationen beobachteten Luft-Temperatur, nehme man das arithmetische Mittel und multiplizire dieses mit 0,0046875. Das erhaltene Produkt multiplizire man mit der bereits gefundenen annähernden Höhe A und addire dieses zuletzt erhaltene Produkt zu der Höhe A, oder subtrahire es von dieser, je nachdem das arithmetische Mittel der Lufttemperatur positiv oder negativ, d. h. über oder unter 0^0 Temperatur ist.

Es sey z. B. auf der obern Station die Temperatur = — 8^0 und auf der untern Station = + 2^0, so ist die Summe beider Temperaturen = — 6^0 und das arithmetische Mittel = — $\frac{6}{2}^0$ = — 3^0. Multiplizirt man nun dieses arithmetische Mittel der Temperaturen mit 0,0046875 und das erhaltene Produkt = 0,0140625 noch mit der Höhe A, so erhält man die Correction = 0,0140625 . A, welche von der gefundenen Höhe A subtrahirt werden muß, weil das arithmetische Mittel der Temperatur negativ ist. Der erhaltene Rest ist die wegen der Temperatur der Luft verbesserte Höhe.

Wenn dagegen z. B. auf der obern Station die Lufttemperatur = $4{,}3^0$ und auf der untern Station = $12{,}1^0$ ist, so ist das arith-

metische Mittel $= \frac{12,1^0 + 4,3^0}{2}$ oder = 8,2° und also positiv. Multiplizirt man nun dieses arithmetische Mittel mit 0,0046875 und das Produkt = 0,0384375 noch mit der bereits gefundenen Höhe A, so muß das zuletzt erhaltene Produkt zu der Höhe A addirt werden, weil die mittlere Luft-Temperatur positiv ist. Die dadurch erhaltene Summe giebt die wegen der Luft-Temperatur verbesserte Höhe.

Die auf diese Weise gefundene verbesserte Höhe wollen wir mit B bezeichnen.

4) Ferner multiplicirt man den Cosinus des doppelten Grades der geographischen Breite, unter welcher die beiden Stationen liegen, mit 0,003837 und multiplicirt das erhaltene Produkt wieder mit der Höhe B.

Das zuletzt gefundene Produkt wird zu der Höhe B addirt, die Summe giebt die zweite wegen der geographischen Breite corrigirte Höhe, die wir mit Z bezeichnen wollen.

Ist die geographische Breite größer als 45° und also die doppelte Breite größer als 90°, so ist der Cosinus derselben negativ und in diesem Falle muß die berechnete Correction von der Höhe B subtrahirt werden; übrigens muß allemal der Cosinus genommen werden, der für den Sinus totus = 1 berechnet ist.

5) Endlich wird die bereits gefundene Höhe Z mit ihr selbst multiplizirt, das Produkt mit dem Halbmesser der Erde = 3266320 Tois. dividirt und der Quotient zu der Höhe Z

addirt. Die Summe giebt die wegen der Schwerkraft der Körper verbesserte Höhe und diese zuletzt gefundene Höhe ist die gesuchte richtige Höhe in Toisen und zwar mit aller nur möglichen Genauigkeit. Denn so ist z. B. die nach der gedachten Formel berechnete Höhe des Montblanc = 13658,910 Par. Fuß, und nach der neuesten trigonometrischen Messung Tralles = 13659 Paris. Fuß, mithin beträgt der Unterschied nur 0,09 Par. Fuß, woraus man ersiehet, daß die hier angegebene Formel die Höhe mit der möglichsten Genauigkeit angiebt, und daß man wohl schwerlich eine andere Formel wird ausmitteln können, nach welcher die Höhen vermittelst barometrischer Beobachtungen mit einer größern Zuverläßigkeit berechnet werden können.

Die hier gezeigte Berechnung ist aber sehr weitläuftig und mühsam, und ich habe die hypsometrischen Tafeln II., III., IV. und V. berechnet und hier beigefügt, wodurch man durch bloße einfache Addition und Subtraction die gemessenen Höhen eben so genau bestimmen kann, als durch jene mühsame Berechnung.

Der Gebrauch dieser Tafeln wird in dem folgenden Abschnitte gezeigt werden.

Dritter Abschnitt.

Praktische Operation des Höhenmessens mit dem Barometer und die dabei zu beobachtenden Vorsichtsmaßregeln.

§. 48.

Es giebt 2 Arten von barometrischen Höhenmessungen, correspondirende und isolirte. Correspondirende Höhenmessungen sind diejenigen, wo die verticale Höhe zweier Oerter aus den an diesen beiden Oertern zu gleicher Zeit beobachteten Barometerstände bestimmt wird.

Bei den isolirten Höhenmessungen wird der Barometerstand nur an einem Orte oder an einzelnen Oertern beobachtet und der mittlere Barometerstand eines andern Ortes, gewöhnlich der an der Oberfläche des Meeres, als bekannt angenommen.

Auf diese Art findet man die Höhe eines Ortes oder mehrerer Oerter über der Meeresfläche, und die Differenz dieser Höhen zweier Oerter giebt die verticale Höhe dieser beiden Oerter.

Weil aber auch selbst der mittlere Barometerstand an der Oberfläche des Meeres sich zuweilen verändert, so liefern die isolirten Höhenmessungen nur ungefähre und keine zuverläßige Resultate.

§. 49.

Die horizontale Entfernung der beiden Oerter, deren verticale Höhe durch eine correspondirende Messung bestimmt werden soll, darf höchstens nur 2 Meilen betragen; weil in dieser Entfernung der Zustand der Atmosphäre gleichförmiger ist, als bei einer größern Entfernung, wo leicht Umstände in der Luft eintreten können, die den Druk auf das Barometer an dem einen Orte verändern, welches dem Barometer an dem zweiten Orte nicht begegnet, wodurch natürlicherweise unrichtige Resultate herauskommen.

Wenn aber die Höhe eines Ortes A über einem andern Orte B gemessen werden soll, und es beträgt die horizontale Entfernung dieser beiden Oerter 3 oder mehrere Meilen, so muß zwischen den beiden Stationen A und B noch eine Zwischen-Station C angenommen werden und die verticale Höhe der Station C über der Station B und der Station A über der Station C gemessen werden; die Summe der beiden gefundenen Höhen giebt die Höhe der Station A über der Station B. Man kann erforderlichen Falles zwei und mehrere Zwischen-Stationen annehmen, und alsdann auf die besagte Art verfahren.

§. 50.

Die Erfahrung hat gelehrt, daß sowohl die Jahres- als auch die Tageszeiten Einfluß auf das barometrische Höhenmessen haben.

Die passendsten Jahreszeiten zu diesem Höhenmessen sind das Frühjahr und der Herbst, weil in diesen Jahreszeiten die Temperatur der Erdoberfläche und der darauf befindlichen Gegenstände weit gleichmäßiger als in den übrigen Jahreszeiten ist.

Die Beobachtungen der Barometer- und Thermometerstände müssen nicht in den Früh- und Abendstunden, sondern zwischen 10 und 12 Uhr vorgenommen werden; weil in den Früh- und Abendstunden die Oberfläche der Erde und die darauf befindlichen Gegenstände, folglich auch die umgebende Atmosphäre ungleich erwärmt sind, je nachdem sie ihrer Lage nach mehr oder weniger den Sonnenstrahlen ausgesetzt gewesen.

Endlich müssen die Beobachtungen nicht bei stürmischem und veränderlichem Wetter, sondern an heitern und noch beßer an solchen Tagen angestellt werden, wo der Himmel bedekt ist und ein mäßiger regelmäßiger Wind wehet; weil bei solcher Witterung die mehrste Gleichheit in der Temperatur der Luftschichten herrscht.

Diese hier gegebene Vorschriften gelten sowohl für die correspondirenden als auch für die isolirten Höhenmessungen.

§. 51.

Zu den correspondirenden Höhenmessungen sind zwei Barometer mit daran befindlichen Ther-

mometern zur Beobachtung der Temperatur des Quecksilbers, und zwei besondere Thermometer zur Beobachtung der Luft-Temperatur (die hier freie Thermometer genannt werden sollen) erforderlich; weil die Beobachtung der Barometerstände auf beiden Stationen zu gleicher Zeit geschehen muß.

Diese Instrumente müssen von der im ersten Abschnitt vorgeschriebenen Einrichtung und Güte seyn.

Besonders kommt es darauf an, daß sowohl die Barometer als auch die Thermometer übereinstimmend sind, wovon man sich vor dem Gebrauch dieser Instrumente gehörig überzeugen muß, indem man sowohl den Stand der beiden Barometer als auch den der beiden Thermometer an einem und demselben Orte und zu gleicher Zeit ganz genau vergleicht.

Thermometer, die nicht übereinstimmen, sind gar nicht zu gebrauchen; weil diese Nichtübereinstimmung entweder von der unrichtigen Bestimmung des Gefrier- und Siedepunktes oder von der unrichtigen Eintheilung der Scale herrührt.

Finden sich bei den Barometerständen Differenzen, so können diese dadurch gehoben werden, daß man den einen Barometer nach dem andern berichtigt. Wenn z. B. der Stand des einen Barometers gegen den Stand des andern Barometers um $\frac{1}{10}$ Linie höher ist; so muß man zu der an dem letzten Barometer beobachteten Höhe $\frac{1}{10}$ Linie addiren oder von der am ersten Barometer beobachteten Höhe $\frac{1}{10}$ Linie subtrahiren.

§. 52.

Da, wie schon erwähnt worden, bei den correspondirenden Höhenmessungen die Barometer- und Thermometerstände zu gleicher Zeit beobachtet werden müssen; so sind auch zu dergleichen Messungen zwei Sachverständige Beobachter nöthig, davon der eine die Beobachtung auf der obern und der andere die Beobachtung auf der untern Station anstellt.

Damit aber auch die Beobachtungen auf beiden Stationen zu einer und derselben Stunde vorgenommen werden, so müssen sich die beiden Beobachter wegen der Beobachtungszeit einigen und mit übereinstimmenden und richtig gehenden Uhren versehen seyn.

§. 53.

Die Instrumente müssen an dem Beobachtungsorte so aufgehängt werden, daß sie nie von der Sonne beschienen werden, sondern stets im Schatten hängen.

Das freie Thermometer muß, so viel als möglich, von dem Erdboden und von solchen Gegenständen entfernt seyn, die von der Sonne beschienen und dadurch erhitzt worden; weil ihre Nähe Einfluß auf den Thermometerstand haben kann.

Ferner müssen die Instrumente vollkommen vertical hängen, welches man mit Hülfe eines Bleilothes bewerkstelligt.

Da an dem Beobachtungsorte nicht immer Gegenstände vorhanden sind, woran die Instrumente aufgehängt werden können; so ist es rath-

ſam für jedes Inſtrument eine ohngefähr 6 Fuß hohe, unten mit einem eiſernen Stachel (zum Einſteken in die Erde) verſehene Stange bei ſich zu führen, um daran die Inſtrumente zu befeſtigen.

§. 54.

Ehe noch die Inſtrumente in eine verticale Lage gebracht worden, muß man ſolche einigemal hin und her bewegen, um dadurch die Adhäſion des Queckſilbers am Glaſe zu beſeitigen.

Ferner müſſen die Inſtrumente wenigſtens eine Viertheil Stunde gehangen haben, ehe die Beobachtungen angeſtellt werden, damit das Queckſilber im Barometer und Thermometer zuvor die Temperatur der Luft angenommen hat.

§. 55.

Nachdem die Inſtrumente auf den beiden Stationen angebracht, und dabei die in §. 53 und §. 54 angegebenen Vorſchriften pünktlich befolgt worden; ſo werden die Beobachtungen der Barometer und Thermometerſtände auf beiden Stationen zu gleicher Zeit angeſtellt, wobei man mit aller nur möglichen Vorſicht und Accurateſſe zu Werke gehen und folgendermaßen verfahren muß.

1) Man beobachte zuerſt den Stand des am Barometer befindlichen Thermometers, welcher die Temperatur des Queckſilbers im Barometer angiebt und notire ſolche.

2) Hierauf wird die Scale am Barometer und zwar dergeſtalt eingerichtet, daß der Theilſtrich, welcher durch den Null- oder Anfangspunkt der Scale gehet, an der convexen Ober-

fläche des Quecksilbers im kurzen Schenkel eine Tangente bildet.

Ist dieses geschehen, so wird auch der Nonius eingerichtet und alsdann der Barometerstand in Linien und Bruchtheilen der Linien beobachtet und notirt.

3) Endlich wird auch der Stand des freien Thermometers observirt und ebenfalls notirt. Da die Temperatur der Luft einen sehr großen Einfluß auf die Höhenbestimmungen hat, so ist bei der Beobachtung des freien Thermometers alle nur mögliche Vorsicht anzuwenden. Aus den von Saussure und andern Naturforschern angestellten Versuchen hat es sich ergeben, daß die Temperatur in einer Erhöhung von 100 Toisen um 1^0 Reaum. abnehme. Wenn man nun gefunden, daß die auf der obern Station beobachtete Lufttemperatur gegen die auf der untern Station beobachtete Temperatur nicht den angegebenen Saussurschen Bestimmungen entspräche, so kann man sich auf die gemachten Beobachtungen nicht verlassen, und man muß die Operation durchaus noch einmal vornehmen.

4) Bei dem Ablesen der Grade auf der Thermometer-Scale und der Linien auf der Barometer-Scale muß sich das Auge mit der convexen Oberfläche des Quecksilbers in einer horizontalen Ebene befinden, weil man sonst entweder zu große oder zu kleine Resultate erhalten würde, je nachdem das Auge über oder unter der Horizontal-Ebene, in welcher die Oberfläche des Quecksilbers liegt, gehalten wird.

5) Endlich muß man sich auch nicht zu lange bei der Beobachtung verweilen, weil die Ausdünstung der Wärme unsers Körpers sehr leicht einen momentanen Einfluß auf den Stand des Quecksilbers im Barometer und Thermometer haben kann.

§. 56.

Um eine Höhe mit der möglichsten Genauigkeit bestimmen zu können, muß man die Beobachtungen der Barometer- und Thermometerstände auf die bereits vorgeschriebene Art und zwar von 15 Minuten zu 15 Minuten etwa 10 bis 12mal wiederholen, und sowohl von den beobachteten Barometerhöhen, als auch von den beobachteten Thermometerhöhen das arithmetische Mittel nehmen.

Diese arithmetischen Mittel nimmt man als die richtigen Barometer- und Thermometerhöhen an, und sind die Data, woraus die gemessene Höhe entweder nach der in § 46 angegebenen Formel oder auf eine weit bequemere Art vermittelst der beigefügten hypsometrischen Tafeln, deren Gebrauch in den folgenden Paragraphen gezeigt und durch einige Beispiele erläutert werden soll, bestimmt wird.

§. 57.

Die Tafel II. enthält die mit dem in der Höhen-Berechnungs-Formel (§. 47) befindlichen beständigen Factor 9427,7 multiplicirte Briggsche Logarithmen aller Barometerhöhen von 144 bis

350 Linien, die hier der Kürze wegen Logarithmen der Barometerhöhen heißen sollen.

1) Wenn man die Tabelle aufschlägt, so findet man auf der ersten Seite linker Hand und zwar in der ersten mit Barometerstände überschriebenen Columne die Barometerstände von 144 bis 350 L. (von $\frac{1}{10}$ zu $\frac{1}{10}$ L.) und daneben, in der zweiten mit Logarithmen überschriebenen Columne, die Logarithmen dieser Barometerstände.

2) In derselben Horizontal-Reihe, worin ein Barometerstand mit den dazu gehörigen Logarithmen steht, findet man die Differenzen der Logarithmen für $\frac{1}{100}$ bis $\frac{9}{100}$ Lin. Barometerstand in den mit 1, 2, 3 . . . 9 überschriebenen Columnen, und zwar für $\frac{1}{100}$ L. bis $\frac{4}{100}$ L. auf der ersten Seite linker Hand, und für $\frac{5}{100}$ L. bis $\frac{9}{100}$ L. auf der zweiten Seite rechter Hand. In der letzten Columne rechter Hand sind die Barometerstände noch einmal angegeben, damit man beim Aufsuchen der Differenzen nicht in eine unrechte Horinzontal-Reihe komme und eine unrichtige nimmt.

3) Verlangt man den Logarithmus eines Barometerstandes, zu welchem Zehntheile der Linie gehören, z. B. den Logarith. von 268,3 L., so sucht man in der Tabelle diesen Barometerstand auf, der daneben stehende Logarithmus ist der verlangte.

Gehören zu einem Barometerstande noch Hundertheile der Linie, so sucht man zuerst den Logarithmus auf die eben gesagte Art;

alsdann wird zu diesem Logarithmus die Differenz addirt, die in derselben Horinzontal-Reihe, worin der gefundene Logarithmus und in derjenigen Columne steht, die mit der, der Zahl der Hunderttheile entsprechenden Zahl überschrieben ist.

Wenn endlich noch Tausendtheile der Linie zum Barometerstande gehören, so betrachtet man diese Tausendtheile der Linie als Hunderttheile, sucht die dazu gehörige Differenz auf, rückt in derselben das Einerzeichen um eine Decimalstelle weiter gegen die rechte Hand fort, läßt von den dadurch erhaltenen 4 Decimalstellen die letzte weg und addirt nun die so erhaltene Differenz zu dem bereits gefundenen Logarithmus. Ist die weggelassene Decimalstelle größer als 5, so wird die beibehaltene dritte Decimalstelle um eine Einheit vergrößert.

Soll z. B. der Logarith. zu 268,347 L. gesucht werden, so findet man:

Log. 268,3 L.	=	4040,907
Differ. für $\frac{4}{100}$ L.	=	0,153
Differ. für $\frac{7}{1000}$ L.	=	0,107
Log. 268,347 Lin.	=	4041,167.

§. 58.

Nachdem man die auf den beiden Stationen der zu messenden Höhe observirten Barometerhöhen, nach der in § 39 und 40 gegebenen Anweisung auf 0° Temperatur reducirt hat, so suche man nach der im vorigen Paragraph gegebenen Vorschrift

die Logarithmen zu diesen berichtigten Barometerhöhen in Tafel II. auf und ziehe den Logarithmus der obern Barometerhöhe von dem Logarithmus der untern Barometerhöhe ab, so giebt der Rest die annähernden Toisen.

§. 59.

Die Tafel III. dient zur Bestimmung der Correction der nach § 58 gefundenen annähernden Höhe wegen der Lufttemperatur.

Diese Tafel ist so eingerichtet, daß man in der ersten mit A bezeichneten Columne die Höhen von 1 bis 10 Toisen von Toise zu Toise, von 10 bis 100 Toisen von 10 zu 10 Toisen, und von 100 bis 1000 Toisen von 100 zu 100 Toisen, neben diesen Höhen aber in den mit 1^0, 2^0, 3^0 u. s. w. bezeichneten Columnen die dazu gehörigen Correctionen für die beobachtete mittlere Lufttemperatur und zwar von 1^0 bis 30^0 von Grad zu Grad angegeben findet.

1) Es sey z. B. die annähernde Höhe = 2836 Toisen und die mittlere Lufttemperatur = 13 Grad, so suchet man auf der Seite, auf welcher sich die Correction von 13^0 befindet, in der Columne A die Höhen 2000 Toisen, 800 Toisen, 30 Toisen und 6 Toisen, und dann in den Horizontal-Reihen, worin diese genannten Höhen stehen, und in der mit 13^0 bezeichneten Columne die dazu gehörige Correctionen. Die Summe dieser Correctionen ist die Correction für die ganze annähernde Höhe.

Da man nun findet, daß:

die	Correction	für	2000	Toisen	=	121,875	Tois.
.	.	.	800	.	=	48,750	.
.	.	.	30	.	=	1,828	.
.	.	.	6	.	=	0,366	.
so ist die Correction für 2836 Tois.					=	171,819	Tois.

2) Wenn die zu corrigirende Höhe noch Bruchtheile der Toisen bei sich hat, so sucht man zuerst die Correction für die ganzen Toisen und dann die Correction für die Decimalbruchtheile; letzteres geschiehet in der Art, daß man den Decimalbruch anfänglich als eine ganze Zahl betrachtet, die dazu gehörigen Correctionen aufsucht, und alsdann in dieser das Einerzeichen von der rechten gegen die linke Hand um so viel Stellen fortrückt, als der zu der Höhe gehörige Decimalbruch Decimalstellen hat, wodurch man die wahre Correction für den gedachten Decimalbruch erhält.

Diese Correction wird zu der zuerst gefundenen Correction für die ganzen Toisen addirt, die Summe giebt die Correction für die vollständige Höhe. Es sey z. B. die Höhe = 2836,475 Toisen und die mittlere Lufttemperatur = 13°, so ist die Correction für die ganzen Toisen oder für 2836 Toisen = 171,819 (No. 1). Die Correction für den Decimalbruch = 0,475 wird in der Art gefunden, daß man diesen Bruch anfänglich als eine ganze Zahl betrachtet, die dazu gehörige Correction aufgesucht, und alsdann in dieser das Einerzeichen von der rechten gegen die linke Hand um 3 Stellen weiter fortrükt,

weil hier der Bruch 3 Decimalstellen hat.
Nun findet man:

die Correction für	400 Tois.	= 24,375
. . .	70	= 4,266
. . .	5	= 0,305
also die Correction für	475 Tois.	= 28,946
folglich ist die Corr. für	0,475 T.	= 0,029
und hierzu die Corr. für	2836 T.	= 171,819 T.
giebt die Correction für	2836,475 Tois.	= 171,848 T.

3) Wenn zu der beobachteten mittlern Lufttemperatur noch Decimalbruchtheile gehören, so nimmt man anfänglich jede Decimalstelle als eine besondere Anzahl ganzer Grade an, sucht wegen dieser Grade die Correctionen für die Höhe auf und rükt nachher das Einerzeichen in der Correction für die erste Decimalstelle um eine Stelle, in der Correction für die zweite Decimalstelle um zwei Stellen, und in der Correction für die dritte Decimalstelle um 3 Stellen von der rechten gegen die linke Hand weiter fort.

Diese Correctionen werden addirt, und ihre Summe giebt die Correction für die annähernde Höhe wegen des zu der Lufttemperatur gehörigen Decimalbruchs. Wird nun diese Correction zu der Correction wegen der ganzen Grade addirt, so hat man die vollständige Correction für die gegebene annähernde Höhe.

Hat die annähernde Höhe auch einen Decimalbruch bei sich, so wird die Correction für diesen Decimalbruch wegen des zur Temperatur gehörenden Decimalbruches als un-

bedeutend außer Acht gelassen; allein ist der Decimalbruch der Temperatur = 0,5 und darüber, so nimmt man solchen als einen vollen Grad und die Anzahl der ganzen Grade um einen Grad größer an, und sucht dann die Correction für den zur Höhe gehörenden Decimalbruch auf.

Beispiel. Die annähernde Höhe sey = 1778,584 Toisen und die mittlere Lufttemperatur = 14,736°; so ist:

a) wegen 14° Grad Temperatur

die Correction für	1000 Toisen	=	65,625 Toisen
" " "	700 "	=	45,938 "
" " "	70 "	=	4,594 "
" " "	8 "	=	0,525 "
Correction für	1778 Toisen	=	116,682 Toisen

Da der Decimalbruch der Lufttemperatur = 0,736 und also größer als 0,5 ist, so wird bei der Correction für den zur Höhe gehörigen Decimalbruch die Temperatur um 1 Grad größer und = 15° angenommen.

Es ist daher:

b) wegen 14,736° oder 15° Temperatur.

die Correction für	500 Tois.	=	35,156 Toisen
" " "	80 "	=	5,625 "
" " "	4 "	=	0,281 "
	Summe	=	41,062 Toisen
also die Correction für	0,584 Tois.	=	0,041 Toisen

Um die Correction für die ganzen Toisen der Höhe wegen des zur Lufttemperatur gehörigen De-

cimalbruches = 0,736 zu erhalten, so nehme man die Stellen 7,3 und 6 als ganze Grade an, suche die Correction dazu in der Tafel auf, rücke das Einerzeichen in der Correction wegen $\frac{7}{10}{}^0$ um eine Stelle in der Correction wegen $\frac{3}{100}{}^0$ um 2 Stellen und in der Correction wegen $\frac{6}{1000}{}^0$ um 3 Stellen von der rechten gegen die linke Hand weiter fort, addire alsdann diese Correctionen, so hat man die Correction für die ganzen Toisen wegen des zur Lufttemperatur gehörigen Decimalbruchs.

Nun ist:

die	Correction	für	1000	Tois.	wegen	$\frac{7}{10}{}^0$	Temp.	= 3,281 T.
=	=	=	—	=	=	$\frac{3}{100}{}^0$	=	= 0,143 =
=	=	=	—	=	=	$\frac{6}{1000}{}^0$	=	= 0,028 =
=	=	=	700	=	=	$\frac{7}{10}{}^0$	=	= 2,297 =
=		=	—	=	=	$\frac{3}{100}{}^0$	=	= 0,098 =
=	=	=	—	=	=	$\frac{6}{1000}{}^0$	=	= 0,020 =
=	=	=	70	=	=	$\frac{7}{10}{}^0$	=	= 0,230 =
=	=	=	—	=	=	$\frac{3}{100}{}^0$	=	= 0,010 =
=	=	=	—	=	=	$\frac{6}{1000}{}^0$	=	= 0,002 =
=	=	=	8	=	=	$\frac{7}{10}{}^0$	=	= 0,026 =
=	=	=	—	=	=	$\frac{3}{100}{}^0$	=	= 0,001 =
=	=	=	—	=	=	$\frac{6}{1000}{}^0$	=	= 0,000 =

mithin ist die Corr. für 1778 T. weg. 0,376° Temp. = 6,134 T.

Addirt man endlich sämmtlich gefundene Correctionen, nämlich:

die	Correct.	für	1778	Tois.	weg. 14°	Temp.	= 116,682 T.
=	=	=	—	=	= 0,736°	=	= 6,134 T.
=	=	=	0,548	=	= 14,736°	=	= 0,041 T.

so giebt die Summe = 122,857 T.

die Correction für die annähernde Höhe von 1778,584 Toisen wegen 14,737° mittlere Lufttemperatur.

§. 60.

Hat man aus der Tafel III. nach der im vorigen Paragraph gegebenen Vorschrift die Correction für die annähernde Höhe wegen der Lufttemperatur gefunden, so wird diese Correction zu der annähernden Höhe entweder addirt oder davon subtrahirt, je nachdem die mittlere Lufttemperatur positiv oder negativ ist, wodurch man die wegen der Lufttemperatur verbesserte Höhe erhält.

§. 61.

Die Tafel IV. dient zur Bestimmung der Correction der Höhe wegen der geographischen Breite des obern Stations-Punktes.

In der mit B bezeichneten Columne findet man die Höhen in Toisen und zwar in derselben Ordnung aufgeführt, wie in der mit A bezeichneten Columne der Tafel III. Neben diesen Höhen stehen die Correctionen wegen der geographischen Breite und zwar von 0° bis 90° von Grad zu Grad in den mit 0°, 1°, 3°, 3° u. s. w. bezeichneten Columnen.

Da die Correctionen wegen solcher geographischen Breiten, die einander zu 90° ergänzen, ganz einander gleich sind, also z. B. die Correction für eine Höhe wegen 23° Breite der Correction für dieselbe Höhe wegen 67° Breite gleich ist, so ist jede Columne mit 2 solchen Graden der Breite bezeichnet, die einander zu 90° ergänzen.

Weil aber die Correction wegen der geographischen Breite unter 45° zu der Höhe addirt, und die Correction wegen der geographischen Breite über 45° von der Höhe subtrahirt werden muß, so sind dieserhalb die Grade von 0° bis 45° mit dem

Zeichen †, und die Grade von 45° bis 90° mit dem Zeichen — bezeichnet worden.

1) Es sey die Höhe = 2836 Toisen, und die geographische Breite = 41°, so suche man in der Tafel zuerst die Seite, auf welcher sich die mit 41° bezeichnete Columne befindet. Alsdann suche man in der mit B bezeichneten Columne die Höhen 2000 Toisen, 800 Toisen, 30 Toisen, eine nach der andern auf, so findet man in derselben Horizontal-Reihe, worin diese Höhen stehen und in der mit 41° bezeichneten Columne die diesen Höhen zugehörige Correction, nämlich:

die Correction	für		2000	Toisen	=	0,790
.	.	.	800	.	=	0,316
.	.	.	30	.	=	0,012
.	.	.	6	.	=	0,002
	Die Summe				=	1,120

giebt die Correction für die Höhe von 2836 Toisen.

2) Wenn die Höhe Decimalbruchtheile bei sich hat, so können diese außer Acht gelassen werden, weil die Correction für dieselben unbedeutend ist. Wenn jedoch dieser Decimalbruch = 0,5 und darüber ist, so kann man denselben für eine ganze Toise und also die Höhe um eine Toise größer annehmen.

3) Gehören zu der geographischen Breite außer den Graden noch Minuten und man will wegen dieser Minutenzahl die Correction bestimmen, so suche man die Correction für die gegebene Höhe wegen der zu der gegebenen geographischen Breite gehörigen Anzahl ganzen Grade und wegen der zunächstfolgenden geographischen

Breite; multiplicirt den Unterschied dieser beiden Correctionen mit der Anzahl der zu der gegebenen Breite gehörigen Minuten, dividirt das erhaltene Produkt durch 60 und subtrahirt den Quotienten von der erstgedachten Correction, so giebt der Rest die Correction wegen der vollständigen geographischen Breite.

Es sey z. B. die Höhe = 2836 Toisen und die geographische Breite = 41° 18′, so sucht man die Correction wegen 41° Breite und auch wegen 42° Breite.

Die Correction wegen 41° Breite ist = 1,120 (No. 1)

wegen 42° Breite ist:

die Correction für	2000	Toisen	=	0,593
. . .	800	—	=	0,227
. . .	30	—	=	0,009
. . .	6	—	=	0,002
also die Correction für	2836	Toisen	=	0,841

Diese Correction von der wegen 41° abgezogen, giebt den Unterschied = 0,279. Dieser Unterschied mit 18 wegen der Anzahl der Minuten multiplicirt und das Produkt durch 60 dividirt, giebt die Correction wegen der 18′ $= \frac{0,279 \times 18}{60} = \frac{5,022}{60}$ $= 0,0837$, und diese Correction von der Correction wegen 41° Breite = 1,120 subtrahirt, giebt die Correction wegen 41° 18, Breite = 1,0363 Toisen.

In der Tafel XI. findet man die geographischen Breiten der vorzüglichsten Oerter in Europa, jedoch sind die Sekunden, wenn ihre Anzahl nicht größer als 30 ist, bei der vorgedachten Berechnung der Correction ganz außer Acht zu lassen. Wenn aber die Anzahl der Sekunden größer als

30 ist, so nimmt man solche als eine ganze Minute, und also die Minutenzahl um 1 größer an.

Findet man den Ort, woselbst eine Höhenmessung vorgenommen wird, nicht in der Tafel, so sucht man darin denjenigen Ort, welcher dem, wo die Messung geschieht, am nächsten liegt, und nimmt dessen dabei stehende geographische Breite, die jedoch für jede Meile der Entfernung um 4 Minuten vergrößert oder vermindert werden muß, je nachdem der in der Tafel gefundene Ort südlich oder nördlich von dem Orte, wo die Messung vorgenommen wird, entfernt liegt.

Liegt der in der Tafel gefundene Ort östlich oder westlich von dem Orte, wo die Messung geschieht, entfernt, so wird die gefundene geographische Breite ohne alle Abänderung beibehalten.

Wenn endlich der in der Tafel gefundene Ort von dem Orte, wo die Messung vorgenommen wird, südost, südwest, nordost oder nordwest entfernt ist, so wird für jede Meile Entfernung die geographische Breite in den beiden ersten Fällen um 2 Minuten vergrößert und in den beiden letzten Fällen um 2 Minuten vermindert.

§. 62.

Nachdem die nach §. 58 aus der Tafel II. gefundene annähernde Höhe wegen der Temperatur der Luft nach der in §. 59 und §. 60 gegebenen Vorschrift corrigirt worden, so wird, wie im vorigen Paragraph gezeigt worden ist, für diese corrigirte Höhe die Correction wegen der geographischen Breite aus der Tafel IV. gesucht. Die gefundene Correction wird zu der gedachten Höhe entweder addirt oder subtrahirt, je nachdem die

geographische Breite unter oder über 45° ist; das gefundene Resultat giebt eine zweite wegen der geographischen Breite corrigirte Höhe.

Diese corrigirte Höhe ist aber noch wegen der Schwerkraft der Körper in verticaler Richtung zu corrigiren, und hierzu dient Tafel V.

Man sucht nämlich in der mit Z bezeichneten Columne diejenige Höhe auf, welche der wegen der Temperatur der Luft und wegen der geographischen Breite bereits corrigirten Höhe entspricht, so findet man daneben in der mit Corr. rubricirten Columne die Correction wegen der Schwerkraft in verticaler Richtung. Diese Correction wird zu der bereits gefundenen Höhe addirt, die Summe giebt die richtige Höhe in Toisen.

In dieser Tafel sind nur die Correctionen der Höhen von 100 Toisen bis 3400 Toisen, und zwar von 10 zu 10 Toisen angegeben, weil die Correction für die einzelnen Toisen so gering ist, daß sie auf die Richtigkeit der zu bestimmenden Höhe gar keinen Einfluß hat. Man darf daher in dieser Tafel auch nur die Correction derjenigen Höhe suchen, welche der bereits gefundenen annähernden Höhe am nächsten kommt.

§. 63.

Um dem geneigten Leser den in §. 57 und §. 62 gezeigten Gebrauch der hypsometrischen Tafeln zur Bestimmung der Höhen noch mehr zu verständlichen, so folgen hier die vollständigen Berechnungen der Höhen einiger wirklich gemessenen Berge.

I. Berechnung der Höhe des Chimborasso.

Von Humbold beobachtete auf dem Gipfel des Chimborasso

die geographische Breite $= 1^\circ\ 45'$
die Barometerhöhe = 167,24 Linien
die Temperatur des Quecksilbers $= + 8{,}0^\circ$ Reaum.
die Temperatur der Luft.... $= - 1{,}28^\circ$ Reaum.
und unten am Meere:
die Barometerhöhe = 337,79 Linien
die Temperatur des Quecksilbers $= + 20{,}24^\circ$ Reaum.
die Temperatur der Luft $= + 20{,}24^\circ$ Reaum.

Es ist demnach die mittlere Temperatur der Luft $= \frac{20{,}24^\circ - 1{,}28^\circ}{2} = \frac{18{,}96^\circ}{2} = 9{,}48^\circ$ Reaum., und die um $\frac{1}{9{,}67}$ verminderte Temperatur des Quecksilbers auf der obern Station $= 7{,}173^\circ$ und auf der untern Station $= 18{,}147^\circ$ (Taf. X.)

a) Zuerst corrigire man die auf beiden Stationen beobachtete Barometerhöhe wegen der Temperatur des Quecksilbers vermittelst der Tafel I. wie folgt:

Die Barometerhöhe auf der untern Station ist = 337,79 Linien und die Quecksilber-Temperatur $= 18{,}147^\circ$ Reaum.

Correction für 337,79 Lin. wegen 18° Temp. = 1,370
" " " " " $\frac{14}{100}{}^\circ$ " = 0,01066
" " " " " $\frac{7}{1000}{}^\circ$ " = 0,000534

Correction für 337,79 Linien = 1,381194

mithin ist die corrigirte untere Barometerhöhe = 337,79 Lin. — 1,381 = 336,490 Lin.

Die Barometerhöhe auf der obern Station ist = 167,24 Lin. und die Temperatur des Quecksilbers $= 7{,}173^\circ$ Reaum.

Correction für 167 Lin. wegen 7° Temp. = 0,263
" " " " " $\frac{17}{100}{}^\circ$ " = 0,00639
" " " " " $\frac{3}{1000}{}^\circ$ " = 0,00011

Correction für 167,24 Lin. " " " " = 0,26950
oder " " " " = 0,270

und folglich ist die corrigirte obere Barometerhöhe = 167,24 — 0,27 = 166,97 Lin.

b) Aus Tafel II. findet man nun:

	log. 166,9	=	2097,251
Differenz wegen	0,07	=	1,717
	log. 166,97	=	2098,968.
Ferner:	log. 336,4	=	4967,040
Differenz wegen	0,01	=	0,122
	log. 336,41	=	4967,162
Hiervon ab:	log. 166,97	=	2098,968
giebt die annähernde Höhe A		=	2868,194 Toisen.

c) Die Correction dieser Höhe wegen der mittlern Lufttemperatur = 9,48° Reaum. wird nach der in §. 50 enthaltenen Vorschrift aus Tafel III. folgendermaßen gefunden:

1) wegen 9° Temperatur

Correction für	2000 Toisen	=	84,375
„ „	800 „	=	33,750
„ „	60 „	=	2,531
„ „	8 „	=	0,329
„ „	194 „	=	0,008

2) wegen $\frac{4}{10}$° Temperatur.

Correction für	2000 Toisen	=	3,740
„ „	800 „	=	1,500
„ „	60 „	=	0,113
„ „	8 „	=	0,015

3) wegen $\frac{8}{100}$° Temperatur.

Correction für	2000 Toisen	=	0,750
„ „	800 „	=	0,300
„ „	60 „	=	0,023
„ „	8 „	=	0,003
vollständige Correction		=	127,446 Tois.

Diese Correction zu der in b gefundenen annähernden Höhe addirt, giebt die wegen der Lufttemperatur verbesserte Höhe B = 2995,640 Toisen.

d) Diese gefundene verbesserte Höhe ist noch wegen der geographischen Breite = 1° 45′ mit Hülfe der Tafel IV. zu corrigiren.

Zuerst suche man die Correction wegen 1° Breite (§. 61) und zwar für 2996 Toisen, weil der zur Höhe gehörige Decimalbruch 0,640 für eine ganze Toise anzunehmen ist; so findet man:

Correction für	2000	Toisen	= 5,671
" "	900	"	= 2,552
" "	90	"	= 0,255
" "	6	"	= 0,017
Correction für	2996	Toisen	= 8,495

Alsdann suche man die Correction wegen 2° Breite, diese ist = 8,479. Der Unterschied zwischen der Correction wegen 2° und der Correction wegen 1° ist = 0,016, und diesen Unterschied wegen der 45′ mit 44 multiplicirt und durch 60 dividirt, giebt die Correction wegen 45, = $\frac{0{,}016 \times 45}{60} = \frac{0{,}720}{60} = 0{,}012$.

Diesen Quotienten subtrahire man von der oben wegen 1° Breite gefundenen Correction, so erhält man die richtige Correction wegen 1° 45′ = 8,473 und diese Correction zu der in c gefundenen Höhe addirt, giebt die zweite verbesserte Höhe Z = 3004,113 Toisen.

e) Zu dieser gefundenen Höhe wird endlich die Correction wegen der Schwerkraft der Körper in verticaler Richtung, die man in der Tafel V. findet und die = 2,763 ist, addirt, so erhält man

die richtige Höhe des Chimborasso = 3006,876 Toisen.

II. Berechnung der Höhe des Montblanc über dem Genfer See.

Nach den von Saussure am 3. August 1787 angestellteu Beobachtungen ist auf dem Gipfel des Montblanc

die geographische Breite = 45° 50′,
die Barometerhöhe = 192,264 Lin.
die Temperatur des Quecksilbers = — 1,2° Reaum.
die Temperatur der Luft = 2,3°

und auf der Sternwarte zu Genf 13 Toisen über dem Genfer See ist:

die Barometerhöhe = 327,120 Linien
die Temperatur des Quecksilbers = 19,2° Reaum.
die Temperatur der Luft = 22,6° .

Die mittlere Temperatur der Luft ist $= \frac{22{,}6^0 - 2{,}3^0}{2}$
$= \frac{20{,}3^0}{2} = 10{,}15^0$ Reaum.

a) Correction der Barometerhöhen.

Die obere Barometerhöhe ist = 192,264 Lin. und die Temperatur des Quecksilbers = — 1,2° Reaum.

Aus Tafel I. findet man nun:

Correction für 192,264 Lin. wegen 1° Temp. = 0,042
. . . . . 0,2° . = 0,009

Summe = 0,052

mithin ist die corrigirte obere Barometerhöhe = 192,264 L. — 0,052 = 192,212 Linien.

Die untere Barometerhöhe ist = 327,120 L. und die Temperatur des Quecksilbers = + 19,2°.

Nun ist:

Correction für 327 Lin. wegen 19^0 Temper. = 1,499

" " " " $0,2^0$ " = 0,0147

Summe = 1,4137

oder = 1,414

und es ist also die corrigirte untere Barometerhöhe = 327,120 — 1,414 = 325,706 Linien.

b) Bestimmung der annähernden Höhe A.

Aus Tafel II. findet man:

log. 192,2 Lin. = 2675,142

Differenz wegen 0,01 Lin. = 0,212

— — 0,002 Lin. = 0,043

log. 192,212 Lin. = 2675,398

Ferner ist:

log. 325,7 Lin. = 4834,692

Differenz wegen 0,006 Lin. = 0,075

log. 325,706 Lin. = 4834,767

Hiervon ab: log. 192,212 Lin. = 2675,398

giebt die annähernde Höhe A = 2159,369

c) Correction wegen der Lufttemperatur = + 10,15°.

Es ist die Correction für 2000 Toisen 10^0 Temp. = 93,750

" " " " " 100 " " " = 4,688

" " " " " 50 " " " = 2,344

" " " " " 9 " " " = 0,422

" " " " " 0,369 " " " = 0,017

Correction wegen 10^0 Temperatur = 101,221

Ferner ist Correct. für 2000 Tois. wegen $\frac{15}{100}{}^0$ Temp. = 1,406

" " 100 " " " " = 0,070

" " 50 " " " " = 0,035

" " 9 " " " " = 0,006

Correction wegen $\frac{15}{100}{}^0$ Temperatur = 1,517

Hierzu die Correction wegen 10^0 Temperatur = 101,221

Vollständige Correction = 102,738

Diese Correction zu der in b gefundenen annähernden Höhe A = 2159,369 Toisen addirt, giebt die wegen der Lufttemperatur verbesserte Höhe B = 2262,107 Toisen.

d) Correction wegen der geographischen Breite = 45° 50′ (Taf. IV.)

Die Correction wegen 45° Breite ist = 0.

Ferner findet man die Correction wegen 46° Breite = 0,224 und es ist also der Unterschied der beiden Correctionen wegen 45° und 46° Breite = 0,224. Diesen Unterschied wegen der 50′ mit 50 multiplicirt und das Produkt mit 60 dividirt, giebt die gesuchte Correction = 0,187 Toisen.

Da die geographische Breite über 45° ist, so muß die gefundene Correction von der in c gefundenen verbesserten Höhe subtrahirt werden, wodurch man die zweite verbesserte Höhe Z = 2261,920 Toisen erhält.

Zu der in d gefundenen Höhe Z = 2261,920 Tois. addire man:

die Correction wegen der Schwerkraft der Körper in verticaler Richtung (Taf. V.) =	1,565 „
und die Erhöhung der untern Station über den Genfer See =	13,000 „
so hat man die richtige Höhe des Montblanc über dem Genfer See	= 2276,485 Tois.
oder	= 13658,910 Par. Fuß.

Will man die in Toisen berechneten Höhen auf Rheinländische Fuße reduciren, so geschieht dies sehr leicht mit Hülfe der Tafel VI., deren Gebrauch wohl keiner weitern Erwähnung bedarf.

§. 64.

Um die Höhe eines Ortes über der Oberfläche des Oceans zu bestimmen, muß der mittlere Barometer- und Thermometerstand an diesem Orte und an der Oberfläche des Meeres bekannt seyn.

Der mittlere Barometer- und Thermometerstand an einem Orte wird gefunden, wenn man einige Jahre hindurch eine lange Reihe sehr genaue Beobachtungen anstellt, und von diesen Beobachtungen das arithmetische Mittel nimmt.

Der mittlere Thermometerstand an der Oberfläche des Oceans ist = 10,24^0 und der mittlere Barometerstand = 338,2 Linien und zwar unter dem 45sten Grade geographischer Breite.

Reducirt man diesen mittlern Barometerstand nach §. 38 und 39 auf 0^0 Temperatur, so ist derselbe = 337,501 Linien.

§. 65.

Die Berechnung der Höhe irgend eines Ortes über der Oberfläche des Oceans geschieht auf eben die Art, wie die Berechnung der Höhe eines Ortes über einem andern nach der in §. 47 angegebenen Höhen-Berechnungs-Formel oder auch mit Hülfe der hier beigefügten hypsometrischen Tafeln, wie solches die nachstehende Berechnung der Höhe der Stadt Breslau über dem Ocean zeigen wird.

Berechnung der Höhe der Stadt Breslau über der Oberfläche des Oceans.

Nach sehr vielen und genauen Beobachtungen ist auf dem Steinpflaster des Marktplatzes zu Breslau die mittlere Barometerhöhe = 333,3 Lin. und die Temperatur = 12^0 Reaum. gefunden worden.

Die geographische Breite von Breslau ist = 51° 6′.

Der mittlere Barometerstand an der Oberfläche des Oceans ist = 338,2 Lin., und die mittlere Temperatur = 10,24° Reaum. (§. 64).

Reducirt man die beobachteten Barometerhöhen auf 0° Temperatur, (§. 38, §. 39), so wird die mittlere Barometerhöhe zu Breslau = 332,492 und die mittlere Barometerhöhe am Meere = 337,501 Lin.

Es ist demnach

$$H = 337{,}501 \text{ Linien}$$

$$h = 332{,}492 \text{ Linien}$$

$$T = \frac{12^0 + 10{,}24^0}{2} = 11{,}12^0 \text{ Reaum.}$$

$$y = 51^0\ 6,$$

die Data zur Berechnung der Höhe der Stadt Breslau über dem Meere.

Vermittelst der Tafel II. findet man

log. 337,501 Lin.	=	4980,419
log. 332,492 Lin.	=	4919,197
Unterschied	=	61,222

Es ist also die annähernde Höhe A	=	61,222	Tois.
hierzu die Correction wegen 11,12° mittlere Temperatur	=	3,192	„
giebt die verbesserte Höhe B	=	64,414	Tois.
Hiervon ab die Correction wegen 51° 6′, geographischer Breite	=	0,036	„
giebt die verbesserte Höhe Z	=	64,378	„
Hierzu die Correction wegen der Schwerkraft der Körper in verticaler Richtung	=	0,000	
giebt die richtige Höhe	=	64,378	Tois.
oder	=	386,268	Fuß

Nach der Berechnung des General von Lindner ist diese Höhe = 385 Fuß, und nach der Berechnung v. Gersdorfs = 387 Fuß.

§. 66.

Die vermittelst barometrischen Beobachtungen gefundenen Erhöhungen der Oerter über der Oberfläche des Meeres sind zwar nicht vollkommen richtig, jedoch aber weit richtiger wie die, welche durch trigonometrische Vermessungen oder durch ein gewöhnliches Nivellement gefunden werden.

Da das Clima, die physische Beschaffenheit, das animalische und vegetabilische Leben eines Landes ganz vorzüglich von der größern oder mindern Erhöhung des festen Bodens über der Oberfläche des Oceans abhängt, so wird es gewiß von außerordentlich großem Nutzen seyn, wenn ein barometrisches Nivellement über ganz Europa veranstaltet würde.

I

Tafel

zur

Correction der Barometerstände

wegen des Einflusses der Temperatur auf die Ausdehnung des Quecksilbers.

144-150 Linien Barometerhöhe.

Temperat. Grad	144 L.	145 L.	146 L.	147 L.	148 L.	149 L.	150 L.
1	0,032	0,033	0,033	0,033	0,033	0,033	0,034
2	0,065	0,065	0,066	0,066	0,067	0,067	0,067
3	0,097	0,098	0,099	0,099	0,100	0,101	0,101
4	0,130	0,131	0,131	0,132	0,133	0,134	0,135
5	0,162	0,163	0,164	0,165	0,167	0,168	0,169
6	0,194	0,196	0,197	0,199	0,200	0,201	0,203
7	0,227	0,228	0,230	0,232	0,233	0,235	0,236
8	0,259	0,261	0,263	0,265	0,267	0,268	0,270
9	0,292	0,294	0,296	0,298	0,300	0,302	0,304
10	0,324	0,326	0,329	0,331	0,333	0,335	0,338
11	0,357	0,359	0,362	0,364	0,367	0,369	0,372
12	0,389	0,392	0,394	0,397	0,400	0,403	0,405
13	0,422	0,424	0,427	0,430	0,433	0,436	0,439
14	0,454	0,457	0,460	0,463	0,467	0,470	0,473
15	0,486	0,490	0,493	0,497	0,500	0,503	0,507
16	0,519	0,522	0,526	0,530	0,533	0,537	0,540
17	0,551	0,555	0,559	0,563	0,567	0,570	0,574
18	0,584	0,588	0,592	0,596	0,600	0,604	0,608
19	0,616	0,620	0,625	0,629	0,633	0,638	0,642
20	0,649	0,653	0,658	0,662	0,667	0,671	0,676
21	0,681	0,686	0,690	0,695	0,700	0,705	0,709
22	0,713	0,718	0,723	0,728	0,733	0,738	0,743
23	0,746	0,751	0,756	0,761	0,767	0,772	0,777
24	0,778	0,784	0,789	0,794	0,800	0,805	0,811
25	0,811	0,816	0,822	0,828	0,833	0,839	0,844
26	0,843	0,849	0,855	0,861	0,867	0,872	0,878
27	0,876	0,882	0,888	0,894	0,900	0,906	0,912
28	0,908	0,914	0,921	0,927	0,933	0,940	0,946
29	0,940	0,947	0,954	0,960	0,967	0,973	0,980
30	0,973	0,980	0,986	0,993	1,000	1,007	1,013

Temperat. Grad	151 L.	152 L.	153 L.	154 L.	155 L.	156 L.	157 L.
1	0,034	0,034	0,034	0,035	0,035	0,035	0,035
2	0,068	0,068	0,069	0,069	0,070	0,070	0,071
3	0,102	0,103	0,103	0,104	0,105	0,105	0,106
4	0,136	0,137	0,138	0,139	0,140	0,141	0,141
5	0,170	0,171	0,172	0,173	0,174	0,176	0,177
6	0,204	0,205	0,207	0,208	0,209	0,211	0,212
7	0,238	0,239	0,241	0,243	0,244	0,246	0,247
8	0,272	0,274	0,276	0,277	0,279	0,281	0,283
9	0,306	0,308	0,310	0,312	0,314	0,316	0,318
10	0,340	0,342	0,344	0,347	0,349	0,351	0,354
11	0,374	0,376	0,379	0,381	0,384	0,386	0,389
12	0,408	0,411	0,413	0,416	0,419	0,422	0,424
13	0,442	0,445	0,448	0,451	0,454	0,457	0,460
14	0,476	0,479	0,482	0,485	0,489	0,492	0,495
15	0,510	0,513	0,517	0,520	0,524	0,527	0,530
16	0,544	0,548	0,551	0,555	0,558	0,562	0,566
17	0,578	0,582	0,586	0,590	0,593	0,597	0,601
18	0,612	0,616	0,620	0,624	0,628	0,632	0,636
19	0,646	0,650	0,655	0,659	0,663	0,667	0,672
20	0,680	0,685	0,689	0,694	0,698	0,703	0,707
21	0,714	0,719	0,724	0,728	0,733	0,738	0,742
22	0,748	0,753	0,758	0,763	0,768	0,773	0,778
23	0,782	0,787	0,792	0,798	0,803	0,808	0,813
24	0,816	0,822	0,827	0,832	0,838	0,843	0,849
25	0,850	0,856	0,861	0,867	0,873	0,878	0,884
26	0,884	0,890	0,896	0,902	0,908	0,913	0,919
27	0,918	0,924	0,930	0,936	0,942	0,949	0,955
28	0,952	0,958	0,965	0,971	0,977	0,984	0,990
29	0,986	0,993	0,999	1,006	1,012	1,019	1,025
30	1,020	1,027	1,034	1,040	1,047	1,054	1,061

158–164 Linien Barometerhöhe.

Temperat. Grad	158 L.	159 L.	160 L.	161 L.	162 L.	163 L.	164 L.
1	0,036	0,036	0,036	0,036	0,036	0,037	0,037
2	0,071	0,072	0,072	0,072	0,073	0,073	0,074
3	0,107	0,107	0,108	0,109	0,109	0,110	0,111
4	0,142	0,143	0,144	0,145	0,146	0,147	0,148
5	0,178	0,179	0,180	0,181	0,182	0,183	0,185
6	0,213	0,215	0,216	0,217	0,219	0,220	0,222
7	0,249	0,251	0,252	0,254	0,255	0,257	0,258
8	0,285	0,286	0,288	0,290	0,292	0,294	0,295
9	0,320	0,322	0,324	0,326	0,328	0,330	0,332
10	0,356	0,358	0,360	0,363	0,365	0,367	0,369
11	0,391	0,394	0,396	0,399	0,401	0,404	0,406
12	0,427	0,430	0,432	0,435	0,438	0,440	0,443
13	0,463	0,465	0,468	0,471	0,474	0,477	0,480
14	0,498	0,501	0,504	0,508	0,511	0,514	0,517
15	0,534	0,537	0,540	0,544	0,547	0,551	0,554
16	0,569	0,573	0,576	0,580	0,584	0,587	0,591
17	0,605	0,609	0,613	0,616	0,620	0,624	0,628
18	0,640	0,644	0,649	0,653	0,657	0,661	0,665
19	0,676	0,680	0,685	0,689	0,693	0,697	0,702
20	0,712	0,716	0,721	0,725	0,730	0,734	0,739
21	0,747	0,752	0,757	0,761	0,766	0,771	0,776
22	0,783	0,788	0,793	0,798	0,803	0,808	0,813
23	0,818	0,824	0,829	0,834	0,839	0,844	0,849
24	0,854	0,859	0,865	0,870	0,876	0,881	0,886
25	0,890	0,895	0,901	0,906	0,912	0,918	0,923
26	0,925	0,931	0,937	0,943	0,949	0,954	0,960
27	0,961	0,967	0,973	0,979	0,985	0,991	0,997
28	0,996	1,003	1,009	1,015	1,022	1,028	1,034
29	1,032	1,038	1,045	1,051	1,058	1,065	1,071
30	1,067	1,074	1,081	1,088	1,094	1,101	1,108

Temperat. Grade	165 L.	166 L.	167 L.	168 L.	169 L.	170 L.	171 L.
1	0,037	0,037	0,038	0,038	0,038	0,038	0,038
2	0,074	0,075	0,075	0,076	0,076	0,076	0,077
3	0,111	0,112	0,113	0,113	0,114	0,115	0,115
4	0,149	0,149	0,150	0,151	0,152	0,153	0,154
5	0,186	0,187	0,188	0,189	0,190	0,191	0,192
6	0,223	0,224	0,226	0,227	0,228	0,230	0,231
7	0,260	0,262	0,263	0,265	0,266	0,268	0,269
8	0,297	0,299	0,301	0,302	0,304	0,306	0,308
9	0,334	0,336	0,338	0,340	0,342	0,344	0,346
10	0,372	0,374	0,376	0,378	0,381	0,383	0,385
11	0,409	0,411	0,414	0,416	0,419	0,421	0,424
12	0,446	0,449	0,451	0,454	0,457	0,459	0,462
13	0,483	0,486	0,489	0,492	0,495	0,498	0,501
14	0,520	0,523	0,526	0,530	0,533	0,536	0,539
15	0,557	0,561	0,564	0,567	0,571	0,574	0,578
16	0,594	0,598	0,602	0,605	0,609	0,613	0,616
17	0,632	0,635	0,639	0,643	0,647	0,651	0,655
18	0,669	0,673	0,677	0,681	0,685	0,689	0,693
19	0,706	0,710	0,715	0,719	0,723	0,727	0,732
20	0,743	0,748	0,752	0,757	0,761	0,766	0,770
21	0,780	0,785	0,790	0,794	0,799	0,804	0,809
22	0,817	0,822	0,827	0,832	0,837	0,842	0,847
23	0,855	0,860	0,865	0,870	0,875	0,881	0,886
24	0,892	0,897	0,903	0,908	0,913	0,919	0,924
25	0,929	0,935	0,940	0,946	0,951	0,957	0,963
26	0,966	0,972	0,978	0,984	0,990	0,995	1,001
27	1,003	1,009	1,015	1,022	1,028	1,034	1,040
28	1,041	1,047	1,053	1,059	1,066	1,072	1,078
29	1,078	1,084	1,091	1,097	1,104	1,110	1,117
30	1,115	1,122	1,128	1,135	1,142	1,149	1,155

172 - 178 Linien Barometerhöhe.

Temperat. Grad	172L.	173L.	174L.	175L.	176L.	177L.	178L.
1	0,039	0,039	0,039	0,039	0,040	0,040	0,040
2	0,077	0,078	0,078	0,079	0,079	0,080	0,080
3	0,116	0,117	0,117	0,118	0,119	0,119	0,120
4	0,155	0,156	0,156	0,158	0,158	0,159	0,160
5	0,194	0,195	0,196	0,197	0,198	0,199	0,200
6	0,232	0,234	0,235	0,236	0,238	0,239	0,240
7	0,271	0,273	0,274	0,276	0,277	0,279	0,281
8	0,310	0,312	0,313	0,315	0,317	0,319	0,321
9	0,349	0,351	0,352	0,355	0,356	0,359	0,361
10	0,387	0,390	0,392	0,394	0,396	0,399	0,401
11	0,426	0,429	0,431	0,433	0,436	0,438	0,441
12	0,465	0,467	0,470	0,473	0,476	0,478	0,481
13	0,504	0,506	0,509	0,512	0,515	0,518	0,521
14	0,542	0,545	0,549	0,552	0,555	0,558	0,561
15	0,581	0,584	0,588	0,591	0,594	0,598	0,601
16	0,620	0,623	0,627	0,631	0,634	0,638	0,641
17	0,658	0,663	0,666	0,670	0,674	0,678	0,681
18	0,697	0,701	0,705	0,709	0,713	0,717	0,722
19	0,736	0,740	0,744	0,749	0,753	0,757	0,762
20	0,775	0,779	0,784	0,788	0,793	0,797	0,802
21	0,813	0,818	0,823	0,828	0,832	0,837	0,842
22	0,852	0,857	0,862	0,867	0,872	0,877	0,882
23	0,891	0,896	0,901	0,906	0,912	0,917	0,922
24	0,930	0,935	0,940	0,946	0,951	0,957	0,962
25	0,968	0,974	0,980	0,985	0,991	0,997	1,002
26	1,007	1,013	1,019	1,025	1,031	1,036	1,042
27	1,046	1,052	1,058	1,064	1,070	1,076	1,082
28	1,085	1,091	1,097	1,104	1,110	1,116	1,122
29	1,123	1,130	1,136	1,143	1,149	1,156	1,163
30	1,162	1,169	1,176	1,183	1,189	1,196	1,203

Temperat. Grad.	179 L.	180 L.	181 L.	182 L.	183 L.	184 L.	185 L.
1	0,040	0,040	0,041	0,041	0,041	0,041	0,042
2	0,081	0,081	0,081	0,082	0,082	0,083	0,083
3	0,121	0,121	0,122	0,123	0,124	0,124	0,125
4	0,161	0,162	0,163	0,164	0,165	0,166	0,167
5	0,201	0,202	0,204	0,205	0,206	0,207	0,208
6	0,241	0,243	0,244	0,246	0,247	0,248	0,250
7	0,282	0,284	0,285	0,287	0,288	0,290	0,292
8	0,322	0,324	0,326	0,328	0,330	0,331	0,333
9	0,363	0,365	0,367	0,369	0,371	0,373	0,375
10	0,403	0,405	0,408	0,410	0,412	0,414	0,417
11	0,443	0,446	0,448	0,451	0,453	0,456	0,458
12	0,484	0,486	0,489	0,492	0,494	0,497	0,500
13	0,524	0,527	0,530	0,533	0,536	0,539	0,542
14	0,564	0,567	0,571	0,574	0,577	0,580	0,583
15	0,605	0,608	0,611	0,615	0,618	0,622	0,625
16	0,645	0,649	0,652	0,656	0,659	0,663	0,667
17	0,685	0,689	0,693	0,697	0,701	0,704	0,708
18	0,726	0,730	0,734	0,738	0,742	0,746	0,750
19	0,766	0,770	0,774	0,779	0,783	0,787	0,792
20	0,806	0,811	0,815	0,820	0,824	0,829	0,833
21	0,847	0,851	0,856	0,861	0,865	0,870	0,875
22	0,887	0,892	0,897	0,902	0,907	0,912	0,917
23	0,927	0,932	0,938	0,943	0,948	0,953	0,959
24	0,967	0,973	0,978	0,984	0,989	0,994	1,000
25	1,008	1,013	1,019	1,025	1,030	1,036	1,042
26	1,048	1,054	1,060	1,066	1,072	1,077	1,083
27	1,088	1,094	1,101	1,107	1,113	1,119	1,125
28	1,129	1,135	1,141	1,148	1,154	1,160	1,167
29	1,169	1,176	1,182	1,189	1,195	1,202	1,208
30	1,209	1,216	1,223	1,230	1,236	1,243	1,250

186 - 192 Linien Barometerhöhe.

Temperat. Grad	186L.	187L.	188L.	189L.	190L.	191L.	192L.
1	0,042	0,042	0,042	0,043	0,043	0,043	0,043
2	0,084	0,084	0,085	0,085	0,085	0,086	0,086
3	0,126	0,126	0,127	0,128	0,128	0,129	0,130
4	0,167	0,168	0,169	0,170	0,171	0,172	0,173
5	0,209	0,210	0,212	0,213	0,214	0,215	0,216
6	0,251	0,253	0,254	0,255	0,257	0,258	0,259
7	0,293	0,295	0,296	0,298	0,299	0,301	0,303
8	0,335	0,337	0,339	0,340	0,342	0,344	0,346
9	0,377	0,379	0,381	0,383	0,385	0,387	0,389
10	0,419	0,421	0,423	0,426	0,428	0,430	0,432
11	0,461	0,463	0,466	0,468	0,471	0,473	0,476
12	0,503	0,505	0,508	0,511	0,513	0,516	0,519
13	0,544	0,547	0,550	0,553	0,556	0,559	0,562
14	0,586	0,590	0,593	0,596	0,599	0,602	0,605
15	0,628	0,632	0,635	0,638	0,642	0,645	0,649
16	0,670	0,674	0,677	0,681	0,685	0,688	0,692
17	0,712	0,716	0,720	0,724	0,727	0,731	0,735
18	0,754	0,758	0,762	0,766	0,770	0,774	0,778
19	0,796	0,800	0,804	0,809	0,813	0,817	0,822
20	0,838	0,842	0,847	0,851	0,856	0,860	0,865
21	0,880	0,884	0,889	0,894	0,899	0,903	0,908
22	0,922	0,926	0,931	0,936	0,941	0,946	0,951
23	0,963	0,969	0,974	0,979	0,984	0,989	0,994
24	1,005	1,011	1,016	1,022	1,027	1,032	1,038
25	1,047	1,053	1,058	1,064	1,070	1,075	1,081
26	1,089	1,095	1,101	1,107	1,113	1,118	1,124
27	1,131	1,137	1,143	1,149	1,155	1,161	1,167
28	1,173	1,179	1,185	1,192	1,198	1,204	1,211
29	1,215	1,221	1,228	1,234	1,241	1,247	1,254
30	1,257	1,263	1,270	1,277	1,284	1,290	1,297

Temperat. Grade	193 L.	194 L.	195 L.	196 L.	197 L.	198 L.	199 L.
1	0,043	0,044	0,044	0,044	0,044	0,044	0,045
2	0,087	0,087	0,088	0,088	0,089	0,089	0,090
3	0,130	0,131	0,132	0,132	0,133	0,134	0,134
4	0,174	0,175	0,176	0,176	0,177	0,178	0,179
5	0,217	0,218	0,219	0,220	0,222	0,223	0,224
6	0,261	0,262	0,263	0,265	0,266	0,267	0,269
7	0,304	0,306	0,307	0,309	0,310	0,312	0,314
8	0,348	0,349	0,351	0,353	0,355	0,357	0,358
9	0,391	0,393	0,395	0,397	0,399	0,401	0,403
10	0,435	0,437	0,439	0,441	0,444	0,446	0,448
11	0,478	0,481	0,483	0,485	0,488	0,490	0,493
12	0,522	0,524	0,527	0,530	0,532	0,535	0,538
13	0,565	0,568	0,571	0,574	0,577	0,580	0,583
14	0,608	0,612	0,615	0,618	0,621	0,624	0,627
15	0,652	0,655	0,659	0,662	0,665	0,669	0,672
16	0,695	0,699	0,703	0,706	0,710	0,713	0,717
17	0,739	0,743	0,747	0,750	0,754	0,758	0,762
18	0,782	0,786	0,790	0,794	0,799	0,803	0,807
19	0,826	0,830	0,834	0,839	0,843	0,847	0,851
20	0,869	0,874	0,878	0,883	0,887	0,892	0,896
21	0,913	0,917	0,922	0,927	0,932	0,936	0,941
22	0,956	0,961	0,966	0,971	0,976	0,981	0,986
23	1,000	1,005	1,010	1,015	1,020	1,026	1,031
24	1,043	1,049	1,054	1,059	1,065	1,070	1,076
25	1,087	1,092	1,098	1,104	1,109	1,115	1,120
26	1,130	1,136	1,142	1,148	1,154	1,159	1,165
27	1,174	1,180	1,186	1,192	1,198	1,204	1,210
28	1,217	1,223	1,230	1,236	1,242	1,249	1,255
29	1,260	1,267	1,274	1,280	1,287	1,293	1,300
30	1,304	1,311	1,317	1,324	1,331	1,338	1,344

Bayerische Staatsbibliothek München

Temperat. Grad	200L.	201L.	202L.	203L.	204L.	205L.	206L.
1	0,045	0,045	0,045	0,046	0,046	0,046	0,046
2	0,090	0,090	0,091	0,091	0,092	0,092	0,093
3	0,135	0,136	0,136	0,137	0,138	0,138	0,139
4	0,180	0,181	0,182	0,183	0,184	0,185	0,185
5	0,225	0,226	0,227	0,228	0,229	0,231	0,232
6	0,270	0,272	0,273	0,274	0,275	0,277	0,278
7	0,315	0,317	0,319	0,320	0,321	0,323	0,325
8	0,360	0,362	0,364	0,366	0,367	0,369	0,371
9	0,405	0408	0409	0,411	0,413	0,415	0,417
10	0450	0453	0,455	0,457	0,459	0,462	0,464
11	0495	0,498	0,500	0,503	0,505	0,508	0,510
12	0,540	0,543	0,546	0,549	0,551	0,554	0,557
13	0,585	0,588	0,591	0,594	0,597	0,600	0,603
14	0,630	0,634	0,637	0,640	0,643	0,646	0,649
15	0,676	0,679	0,682	0,686	0,689	0,692	0,696
16	0,721	0,724	0,728	0,731	0,735	0,739	0,742
17	0,766	0,769	0,773	0,777	0,781	0,785	0,789
18	0,811	0,815	0,819	0,823	0,827	0,831	0,835
19	0,856	0,860	0,864	0,869	0,873	0,877	0,881
20	0,901	0,905	0,910	0,914	0,919	0,923	0,928
21	0,946	0,951	0,955	0,960	0,965	0,969	0,974
22	0,991	0,996	1,001	1,006	1,011	1,016	1,021
23	1,036	1,041	1,046	1,051	1,057	1,062	1,067
24	1,081	1,086	1,092	1,097	1,103	1,108	1,113
25	1,126	1,132	1,137	1,143	1,149	1,154	1,160
26	1,171	1,177	1,183	1,189	1,194	1,200	1,206
27	1,216	1,222	1,228	1,234	1,240	1,247	1,253
28	1,261	1,267	1,274	1,280	1,286	1,293	1,299
29	1,306	1,313	1,319	1,326	1,332	1,339	1,345
30	1,351	1,358	1,365	1,372	1,378	1,385	1,392

Temperat. Grad.	207 L.	208 L.	209 L.	210 L.	211 L.	212 L.	213 L.
1	0,047	0,047	0,047	0,047	0,047	0,048	0,048
2	0,093	0,094	0,094	0,094	0,095	0,095	0,096
3	0,140	0,140	0,141	0,142	0,142	0,143	0,144
4	0,186	0,187	0,188	0,189	0,190	0,191	0,192
5	0,233	0,234	0,235	0,236	0,238	0,239	0,240
6	0,280	0,281	0,282	0,284	0,285	0,286	0,288
7	0,326	0,328	0,329	0,331	0,333	0,334	0,336
8	0,373	0,375	0,376	0,378	0,380	0,382	0,384
9	0,419	0,421	0,424	0,426	0,428	0,430	0,432
10	0,466	0,468	0,471	0,473	0,475	0,477	0,480
11	0,513	0,515	0,518	0,520	0,523	0,525	0,528
12	0,559	0,562	0,565	0,567	0,570	0,573	0,576
13	0,606	0,609	0,612	0,615	0,618	0,621	0,624
14	0,653	0,656	0,659	0,662	0,665	0,668	0,672
15	0,699	0,703	0,706	0,709	0,713	0,716	0,719
16	0,746	0,749	0,753	0,757	0,760	0,764	0,767
17	0,792	0,796	0,800	0,804	0,808	0,812	0,815
18	0,839	0,843	0,847	0,851	0,855	0,859	0,863
19	0,886	0,890	0,894	0,899	0,903	0,907	0,911
20	0,932	0,937	0,941	0,946	0,950	0,955	0,959
21	0,979	0,984	0,988	0,993	0,998	1,003	1,007
22	1,026	1,031	1,035	1,040	1,045	1,050	1,055
23	1,072	1,077	1,083	1,088	1,093	1,098	1,103
24	1,119	1,124	1,130	1,135	1,140	1,146	1,151
25	1,165	1,171	1,177	1,182	1,188	1,194	1,199
26	1,212	1,218	1,224	1,230	1,235	1,241	1,247
27	1,259	1,265	1,271	1,277	1,283	1,289	1,295
28	1,305	1,312	1,318	1,324	1,331	1,337	1,343
29	1,352	1,358	1,365	1,372	1,378	1,385	1,391
30	1,399	1,405	1,412	1,419	1,426	1,432	1,439

Temperat. Grad	214 L.	215 L.	216 L.	217 L.	218 L.	219 L.	220 L.
1	0,048	0,048	0,049	0,049	0,049	0,049	0,049
2	0,096	0,097	0,097	0,098	0,098	0,099	0,099
3	0,144	0,145	0,146	0,146	0,147	0,148	0,149
4	0,193	0,194	0,194	0,195	0,196	0,197	0,198
5	0,241	0,242	0,243	0,244	0,245	0,247	0,248
6	0,289	0,290	0,292	0,293	0,294	0,296	0,297
7	0,337	0,339	0,340	0,342	0,344	0,346	0,347
8	0,385	0,387	0,389	0,391	0,393	0,394	0,396
9	0,434	0,436	0,438	0,440	0,442	0,444	0,446
10	0,482	0,484	0,486	0,489	0,491	0,493	0,495
11	0,530	0,533	0,535	0,538	0,540	0,542	0,545
12	0,578	0,581	0,584	0,586	0,589	0,592	0,594
13	0,626	0,629	0,632	0,635	0,638	0,641	0,644
14	0,675	0,678	0,681	0,684	0,687	0,690	0,694
15	0,723	0,726	0,730	0,733	0,736	0,740	0,743
16	0,771	0,775	0,778	0,782	0,785	0,789	0,793
17	0,819	0,823	0,827	0,831	0,835	0,838	0,842
18	0,867	0,872	0,876	0,880	0,884	0,888	0,892
19	0,916	0,920	0,924	0,929	0,933	0,937	0,941
20	0,964	0,968	0,973	0,977	0,982	0,986	0,991
21	1,012	1,017	1,022	1,026	1,031	1,036	1,040
22	1,060	1,065	1,070	1,075	1,080	1,085	1,090
23	1,108	1,114	1,119	1,124	1,129	1,134	1,140
24	1,157	1,162	1,167	1,173	1,178	1,184	1,189
25	1,205	1,211	1,216	1,222	1,227	1,233	1,239
26	1,253	1,259	1,265	1,271	1,276	1,282	1,288
27	1,301	1,307	1,313	1,319	1,326	1,332	1,338
28	1,349	1,356	1,362	1,368	1,375	1,381	1,387
29	1,398	1,404	1,411	1,417	1,424	1,430	1,437
30	1,446	1,453	1,459	1,466	1,473	1,480	1,486

Temperat. Grad	221 L.	222 L.	223 L.	224 L.	225 L.	226 L.	227 L.
1	0,050	0,050	0,050	0,050	0,051	0,051	0,051
2	0,099	0,100	0,100	0,101	0,101	0,102	0,102
3	0,149	0,150	0,151	0,151	0,152	0,153	0,153
4	0,199	0,200	0,201	0,202	0,203	0,204	0,204
5	0,249	0,250	0,251	0,252	0,253	0,254	0,256
6	0,299	0,300	0,301	0,302	0,304	0,305	0,307
7	0,348	0,350	0,351	0,353	0,355	0,356	0,358
8	0,398	0,400	0,402	0,404	0,405	0,407	0,409
9	0,448	0,450	0,452	0,454	0,456	0,458	0,460
10	0,498	0,500	0,502	0,504	0,507	0,509	0,511
11	0,547	0,550	0,552	0,555	0,557	0,560	0,562
12	0,597	0,600	0,603	0,605	0,608	0,611	0,613
13	0,647	0,650	0,653	0,656	0,659	0,662	0,665
14	0,697	0,700	0,703	0,706	0,709	0,713	0,716
15	0,747	0,750	0,753	0,757	0,760	0,763	0,767
16	0,796	0,800	0,804	0,807	0,811	0,814	0,818
17	0,846	0,850	0,854	0,858	0,861	0,865	0,869
18	0,896	0,900	0,904	0,908	0,912	0,916	0,920
19	0,946	0,950	0,954	0,958	0,963	0,967	0,971
20	0,995	1,000	1,004	1,009	1,013	1,018	1,023
21	1,045	1,050	1,055	1,059	1,064	1,069	1,074
22	1,095	1,100	1,105	1,110	1,115	1,120	1,125
23	1,145	1,150	1,155	1,160	1,165	1,171	1,176
24	1,194	1,200	1,205	1,211	1,216	1,222	1,227
25	1,244	1,250	1,256	1,261	1,267	1,272	1,278
26	1,294	1,300	1,306	1,312	1,317	1,323	1,329
27	1,344	1,350	1,356	1,362	1,368	1,374	1,380
28	1,394	1,400	1,406	1,413	1,419	1,425	1,432
29	1,443	1,450	1,456	1,463	1,469	1,476	1,483
30	1,493	1,500	1,507	1,513	1,520	1,527	1,534

Temperat. Grad	228L.	229L.	230L.	231L.	232L.	233L.	234L.
1	0,051	0,051	0,052	0,052	0,052	0,052	0,053
2	0,103	0,103	0,104	0,104	0,104	0,105	0,105
3	0,154	0,155	0,155	0,156	0,157	0,157	0,158
4	0,205	0,206	0,207	0,208	0,209	0,210	0,211
5	0,257	0,258	0,259	0,260	0,261	0,262	0,263
6	0,308	0,309	0,311	0,312	0,313	0,315	0,316
7	0,359	0,361	0,363	0,364	0,365	0,367	0,369
8	0,411	0,413	0,414	0,416	0,418	0,420	0,422
9	0,462	0,464	0,466	0,468	0,470	0,472	0,474
10	0,513	0,516	0,518	0,520	0,522	0,525	0,527
11	0,565	0,567	0,570	0,572	0,575	0,577	0,580
12	0,616	0,619	0,622	0,624	0,627	0,630	0,632
13	0,668	0,670	0,673	0,676	0,679	0,682	0,685
14	0,719	0,722	0,725	0,728	0,731	0,735	0,738
15	0,770	0,774	0,777	0,780	0,784	0,787	0,790
16	0,822	0,825	0,829	0,832	0,836	0,840	0,843
17	0,873	0,877	0,881	0,884	0,888	0,892	0,895
18	0,924	0,928	0,932	0,936	0,940	0,944	0,949
19	0,975	0,980	0,984	0,988	0,993	0,997	1,001
20	1,027	1,031	1,036	1,040	1,045	1,049	1,054
21	1,078	1,083	1,088	1,092	1,097	1,102	1,107
22	1,130	1,135	1,140	1,144	1,149	1,154	1,159
23	1,181	1,186	1,191	1,197	1,202	1,207	1,212
24	1,232	1,238	1,243	1,249	1,254	1,259	1,265
25	1,284	1,289	1,295	1,301	1,306	1,312	1,317
26	1,335	1,341	1,347	1,353	1,358	1,364	1,370
27	1,386	1,392	1,399	1,405	1,411	1,417	1,423
28	1,438	1,444	1,450	1,457	1,463	1,469	1,476
29	1,489	1,496	1,502	1,509	1,515	1,522	1,528
30	1,540	1,547	1,554	1,561	1,567	1,574	1,581

Temperat. Grad	235 L.	236 L.	237 L.	238 L.	239 L.	240 L.	241 L.
1	0,053	0,053	0,053	0,054	0,054	0,054	0,054
2	0,106	0,106	0,107	0,107	0,108	0,108	0,108
3	0,159	0,159	0,160	0,161	0,161	0,162	0,163
4	0,212	0,212	0,213	0,214	0,215	0,216	0,217
5	0,265	0,265	0,267	0,268	0,269	0,270	0,271
6	0,317	0,319	0,320	0,322	0,323	0,324	0,326
7	0,370	0,372	0,374	0,375	0,377	0,378	0,380
8	0,423	0,425	0,427	0,429	0,431	0,432	0,434
9	0,476	0,478	0,480	0,482	0,484	0,486	0,488
10	0,529	0,531	0,534	0,536	0,538	0,540	0,543
11	0,582	0,585	0,587	0,590	0,592	0,594	0,597
12	0,635	0,638	0,640	0,643	0,646	0,649	0,651
13	0,688	0,691	0,694	0,697	0,700	0,703	0,706
14	0,741	0,744	0,747	0,750	0,754	0,757	0,760
15	0,794	0,797	0,801	0,804	0,807	0,811	0,814
16	0,847	0,850	0,854	0,858	0,861	0,865	0,868
17	0,900	0,904	0,907	0,911	0,915	0,919	0,923
18	0,953	0,957	0,961	0,965	0,969	0,973	0,977
19	1,006	1,010	1,014	1,018	1,023	1,027	1,031
20	1,058	1,063	1,067	1,072	1,076	1,081	1,085
21	1,111	1,116	1,121	1,126	1,130	1,135	1,140
22	1,164	1,169	1,174	1,179	1,184	1,189	1,194
23	1,217	1,222	1,228	1,233	1,238	1,243	1,248
24	1,270	1,276	1,281	1,286	1,292	1,297	1,303
25	1,323	1,329	1,334	1,340	1,346	1,351	1,357
26	1,376	1,382	1,388	1,394	1,399	1,405	1,411
27	1,429	1,435	1,441	1,447	1,453	1,459	1,465
28	1,482	1,488	1,494	1,501	1,507	1,513	1,520
29	1,535	1,541	1,548	1,554	1,561	1,567	1,574
30	1,588	1,594	1,601	1,608	1,615	1,622	1,628

Temperat. Grad	242 L.	243 L.	244 L.	245 L.	246 L.	247 L.	248 L.
1	0,054	0,055	0,055	0,055	0,055	0,056	0,056
2	0,109	0,109	0,110	0,110	0,111	0,111	0,112
3	0,163	0,164	0,165	0,165	0,166	0,167	0,167
4	0,218	0,219	0,220	0,221	0,222	0,222	0,223
5	0,272	0,274	0,274	0,276	0,277	0,278	0,279
6	0,327	0,328	0,329	0,331	0,332	0,334	0,335
7	0,381	0,383	0,384	0,386	0,388	0,389	0,391
8	0,436	0,438	0,439	0,441	0,443	0,445	0,447
9	0,490	0,492	0,494	0,497	0,499	0,501	0,503
10	0,545	0,547	0,549	0,552	0,554	0,556	0,558
11	0,599	0,602	0,604	0,607	0,609	0,612	0,614
12	0,654	0,657	0,659	0,662	0,665	0,667	0,670
13	0,708	0,711	0,714	0,717	0,720	0,723	0,726
14	0,763	0,766	0,769	0,772	0,776	0,779	0,782
15	0,817	0,821	0,824	0,828	0,831	0,834	0,838
16	0,872	0,876	0,879	0,883	0,886	0,890	0,894
17	0,926	0,930	0,934	0,938	0,942	0,946	0,949
18	0,981	0,985	0,989	0,993	0,997	1,001	1,005
19	1,035	1,040	1,044	1,048	1,053	1,057	1,061
20	1,090	1,094	1,099	1,104	1,108	1,113	1,117
21	1,144	1,149	1,154	1,159	1,163	1,168	1,173
22	1,199	1,204	1,209	1,214	1,219	1,224	1,229
23	1,254	1,259	1,264	1,269	1,274	1,279	1,285
24	1,308	1,313	1,319	1,324	1,330	1,335	1,340
25	1,363	1,368	1,374	1,379	1,385	1,391	1,396
26	1,417	1,423	1,429	1,435	1,440	1,446	1,452
27	1,472	1,478	1,484	1,490	1,496	1,502	1,508
28	1,526	1,532	1,539	1,545	1,551	1,558	1,564
29	1,581	1,587	1,594	1,600	1,607	1,613	1,620
30	1,635	1,642	1,649	1,655	1,662	1,669	1,676

Temperat. Grad	249L.	250L.	251L.	252L.	253L.	254L.	255L.
1	0,056	0,056	0,056	0,057	0,057	0,057	0,057
2	0,112	0,113	0,113	0,113	0,114	0,114	0,115
3	0,168	0,169	0,169	0,170	0,171	0,172	0,172
4	0,224	0,225	0,226	0,227	0,228	0,229	0,229
5	0,280	0,281	0,283	0,284	0,285	0,286	0,287
6	0,336	0,338	0,339	0,340	0,342	0,343	0,344
7	0,392	0,394	0,396	0,397	0,399	0,400	0,402
8	0,449	0,450	0,452	0,454	0,456	0,458	0,459
9	0,505	0,507	0,509	0,511	0,513	0,515	0,517
10	0,561	0,563	0,565	0,567	0,570	0,572	0,574
11	0,617	0,619	0,622	0,624	0,627	0,629	0,632
12	0,673	0,676	0,678	0,681	0,684	0,686	0,689
13	0,729	0,732	0,735	0,738	0,741	0,744	0,747
14	0,785	0,788	0,791	0,794	0,798	0,801	0,804
15	0,841	0,844	0,848	0,851	0,855	0,858	0,861
16	0,897	0,901	0,904	0,908	0,912	0,915	0,919
17	0,953	0,957	0,961	0,965	0,969	0,972	0,976
18	1,009	1,013	1,017	1,021	1,026	1,030	1,034
19	1,065	1,070	1,074	1,078	1,083	1,087	1,091
20	1,122	1,126	1,131	1,135	1,140	1,144	1,149
21	1,178	1,182	1,187	1,192	1,197	1,201	1,206
22	1,234	1,239	1,244	1,248	1,254	1,258	1,263
23	1,290	1,295	1,300	1,305	1,310	1,316	1,321
24	1,346	1,351	1,357	1,362	1,367	1,373	1,378
25	1,402	1,408	1,413	1,419	1,424	1,430	1,436
26	1,458	1,464	1,470	1,475	1,481	1,487	1,493
27	1,514	1,520	1,526	1,532	1,538	1,544	1,551
28	1,570	1,576	1,583	1,589	1,595	1,602	1,608
29	1,626	1,633	1,639	1,646	1,652	1,659	1,665
30	1,682	1,689	1,696	1,703	1,709	1,716	1,723

Temperat. Grad	256L.	257L.	258L.	259L.	260L.	261L.	262L.
1	0,058	0,058	0,058	0,058	0,058	0,059	0,059
2	0,115	0,116	0,116	0,117	0,117	0,117	0,118
3	0,173	0,174	0,174	0,175	0,176	0,176	0,177
4	0,231	0,231	0,232	0,233	0,234	0,235	0,236
5	0,288	0,289	0,290	0,292	0,293	0,294	0,295
6	0,346	0,347	0,349	0,350	0,351	0,353	0,354
7	0,403	0,405	0,407	0,408	0,410	0,411	0,413
8	0,461	0,463	0,465	0,467	0,468	0,470	0,472
9	0,519	0,521	0,523	0,525	0,527	0,529	0,531
10	0,576	0,579	0,581	0,583	0,585	0,588	0,590
11	0,634	0,637	0,639	0,642	0,644	0,647	0,649
12	0,692	0,694	0,697	0,700	0,703	0,705	0,708
13	0,749	0,752	0,755	0,758	0,761	0,764	0,767
14	0,807	0,810	0,813	0,817	0,820	0,823	0,826
15	0,865	0,868	0,872	0,875	0,878	0,882	0,885
16	0,922	0,926	0,930	0,933	0,937	0,940	0,944
17	0,980	0,984	0,988	0,992	0,995	0,999	1,003
18	1,038	1,042	1,046	1,050	1,054	1,058	1,062
19	1,095	1,100	1,104	1,108	1,113	1,117	1,121
20	1,153	1,158	1,162	1,167	1,171	1,176	1,180
21	1,211	1,215	1,220	1,225	1,230	1,234	1,239
22	1,268	1,273	1,278	1,283	1,288	1,293	1,298
23	1,326	1,331	1,336	1,342	1,347	1,352	1,357
24	1,384	1,389	1,394	1,400	1,405	1,411	1,416
25	1,441	1,447	1,453	1,458	1,464	1,469	1,475
26	1,499	1,505	1,511	1,517	1,522	1,528	1,534
27	1,557	1,563	1,569	1,575	1,581	1,587	1,593
28	1,614	1,621	1,627	1,633	1,640	1,646	1,652
29	1,672	1,679	1,685	1,692	1,698	1,705	1,711
30	1,730	1,736	1,743	1,750	1,757	1,763	1,770

Temperat. Grad.	263 L.	264 L.	265 L.	266 L.	267 L.	268 L.	269 L.
1	0,059	0,059	0,060	0,060	0,060	0,060	0,060
2	0,118	0,119	0,119	0,120	0,120	0,121	0,121
3	0,178	0,178	0,179	0,180	0,180	0,181	0,182
4	0,237	0,238	0,239	0,240	0,240	0,241	0,242
5	0,296	0,297	0,298	0,299	0,300	0,302	0,303
6	0,355	0,357	0,358	0,359	0,361	0,362	0,363
7	0,414	0,416	0,418	0,419	0,421	0,422	0,424
8	0,474	0,476	0,477	0,479	0,481	0,483	0,485
9	0,533	0,535	0,537	0,539	0,541	0,543	0,545
10	0,592	0,594	0,597	0,599	0,601	0,604	0,606
11	0,651	0,654	0,656	0,659	0,661	0,664	0,666
12	0,711	0,713	0,716	0,719	0,722	0,724	0,727
13	0,770	0,773	0,776	0,779	0,782	0,785	0,788
14	0,829	0,832	0,835	0,839	0,842	0,845	0,848
15	0,888	0,892	0,895	0,899	0,902	0,905	0,909
16	0,948	0,951	0,955	0,958	0,962	0,966	0,969
17	1,007	1,011	1,015	1,018	1,022	1,026	1,030
18	1,066	1,070	1,074	1,078	1,082	1,086	1,090
19	1,125	1,130	1,134	1,138	1,142	1,147	1,151
20	1,185	1,189	1,194	1,198	1,203	1,207	1,212
21	1,244	1,249	1,253	1,258	1,263	1,267	1,272
22	1,303	1,308	1,313	1,318	1,323	1,328	1,333
23	1,362	1,367	1,373	1,378	1,383	1,388	1,393
24	1,422	1,427	1,432	1,438	1,443	1,449	1,454
25	1,481	1,486	1,492	1,498	1,503	1,509	1,515
26	1,540	1,546	1,552	1,558	1,563	1,569	1,575
27	1,599	1,605	1,611	1,618	1,624	1,630	1,636
28	1,658	1,665	1,671	1,677	1,684	1,690	1,696
29	1,718	1,724	1,731	1,737	1,744	1,750	1,757
30	1,777	1,784	1,790	1,797	1,804	1,811	1,817

Temperat. Grad.	270 L.	271 L.	272 L.	273 L.	274 L.	275 L.	276 L.
1	0,061	0,061	0,061	0,061	0,062	0,062	0,062
2	0,122	0,122	0,122	0,123	0,123	0,124	0,124
3	0,182	0,183	0,184	0,184	0,185	0,185	0,186
4	0,243	0,244	0,245	0,246	0,247	0,248	0,249
5	0,304	0,305	0,306	0,307	0,308	0,310	0,311
6	0,365	0,366	0,367	0,369	0,370	0,372	0,373
7	0,426	0,427	0,429	0,430	0,432	0,433	0,435
8	0,486	0,488	0,490	0,492	0,494	0,495	0,497
9	0,547	0,549	0,551	0,553	0,555	0,557	0,559
10	0,608	0,610	0,613	0,615	0,617	0,619	0,622
11	0,669	0,671	0,674	0,676	0,679	0,681	0,684
12	0,730	0,732	0,735	0,738	0,740	0,743	0,746
13	0,790	0,793	0,796	0,799	0,802	0,805	0,808
14	0,851	0,854	0,858	0,861	0,864	0,867	0,870
15	0,912	0,915	0,919	0,922	0,926	0,929	0,932
16	0,973	0,976	0,980	0,984	0,987	0,991	0,995
17	1,034	1,038	1,041	1,045	1,049	1,053	1,057
18	1,094	1,099	1,103	1,107	1,111	1,115	1,119
19	1,155	1,160	1,164	1,168	1,172	1,177	1,181
20	1,216	1,221	1,225	1,230	1,234	1,239	1,243
21	1,277	1,282	1,286	1,291	1,296	1,301	1,305
22	1,338	1,343	1,348	1,353	1,358	1,363	1,368
23	1,399	1,404	1,409	1,414	1,419	1,424	1,430
24	1,459	1,465	1,470	1,476	1,481	1,486	1,492
25	1,520	1,526	1,531	1,537	1,543	1,548	1,554
26	1,581	1,587	1,593	1,599	1,604	1,610	1,616
27	1,642	1,648	1,654	1,660	1,666	1,672	1,678
28	1,703	1,709	1,715	1,722	1,728	1,734	1,740
29	1,763	1,770	1,776	1,783	1,790	1,796	1,803
30	1,824	1,831	1,838	1,844	1,851	1,858	1,865

Temperat. Grad.	277 L.	278 L.	279 L.	280 L.	281 L.	282 L.	283 L.
1	0,062	0,063	0,063	0,063	0,063	0,063	0,064
2	0,125	0,125	0,126	0,126	0,126	0,127	0,127
3	0,187	0,188	0,188	0,189	0,190	0,190	0,191
4	0,249	0,250	0,251	0,252	0,253	0,254	0,255
5	0,312	0,313	0,314	0,315	0,316	0,317	0,319
6	0,374	0,376	0,377	0,378	0,380	0,381	0,382
7	0,437	0,438	0,440	0,441	0,443	0,445	0,446
8	0,499	0,501	0,503	0,504	0,506	0,508	0,510
9	0,561	0,563	0,565	0,567	0,570	0,572	0,574
10	0,624	0,626	0,628	0,631	0,633	0,635	0,637
11	0,686	0,689	0,691	0,694	0,696	0,699	0,701
12	0,749	0,751	0,754	0,757	0,759	0,762	0,765
13	0,811	0,814	0,817	0,820	0,823	0,826	0,829
14	0,873	0,877	0,880	0,883	0,886	0,889	0,892
15	0,936	0,939	0,943	0,946	0,949	0,953	0,956
16	0,998	1,002	1,005	1,009	1,013	1,016	1,020
17	1,061	1,064	1,068	1,072	1,076	1,080	1,083
18	1,123	1,127	1,131	1,135	1,139	1,143	1,147
19	1,185	1,190	1,194	1,198	1,202	1,207	1,211
20	1,248	1,252	1,257	1,261	1,266	1,270	1,275
21	1,310	1,315	1,320	1,324	1,329	1,334	1,338
22	1,372	1,377	1,382	1,387	1,392	1,397	1,402
23	1,435	1,440	1,445	1,450	1,456	1,461	1,466
24	1,497	1,503	1,508	1,513	1,519	1,524	1,530
25	1,560	1,565	1,571	1,577	1,582	1,588	1,593
26	1,622	1,628	1,634	1,640	1,645	1,651	1,657
27	1,684	1,690	1,697	1,703	1,709	1,715	1,721
28	1,747	1,753	1,759	1,766	1,772	1,778	1,785
29	1,809	1,816	1,822	1,829	1,835	1,842	1,848
30	1,872	1,878	1,885	1,892	1,899	1,905	1,912

Temperat. Grad	284L.	285L.	286L.	287L.	288L.	289L.	290L.
1	0,064	0,064	0,064	0,065	0,065	0,065	0,065
2	0,128	0,128	0,129	0,129	0,130	0,130	0,131
3	0,192	0,192	0,193	0,194	0,195	0,195	0,196
4	0,256	0,257	0,258	0,258	0,259	0,260	0,261
5	0,320	0,321	0,322	0,323	0,324	0,325	0,326
6	0,384	0,385	0,386	0,388	0,389	0,390	0,392
7	0,448	0,449	0,451	0,452	0,454	0,456	0,457
8	0,512	0,513	0,515	0,517	0,519	0,521	0,522
9	0,576	0,578	0,580	0,582	0,584	0,586	0,588
10	0,640	0,642	0,644	0,646	0,649	0,651	0,653
11	0,704	0,706	0,708	0,711	0,713	0,716	0,718
12	0,768	0,770	0,773	0,776	0,778	0,781	0,784
13	0,831	0,834	0,837	0,840	0,843	0,846	0,849
14	0,895	0,899	0,902	0,905	0,908	0,911	0,914
15	0,959	0,963	0,966	0,970	0,973	0,976	0,980
16	1,023	1,027	1,031	1,034	1,038	1,041	1,045
17	1,087	1,091	1,095	1,099	1,103	1,106	1,110
18	1,151	1,155	1,159	1,163	1,168	1,172	1,176
19	1,215	1,220	1,224	1,228	1,232	1,237	1,241
20	1,279	1,284	1,288	1,293	1,297	1,302	1,306
21	1,343	1,348	1,353	1,357	1,362	1,367	1,372
22	1,407	1,412	1,417	1,422	1,427	1,432	1,437
23	1,471	1,476	1,481	1,487	1,492	1,497	1,502
24	1,535	1,540	1,546	1,551	1,557	1,562	1,568
25	1,599	1,605	1,610	1,616	1,622	1,627	1,633
26	1,663	1,669	1,675	1,681	1,686	1,692	1,698
27	1,727	1,733	1,739	1,745	1,751	1,757	1,763
28	1,791	1,797	1,804	1,810	1,816	1,822	1,829
29	1,855	1,861	1,868	1,874	1,881	1,888	1,894
30	1,919	1,926	1,932	1,939	1,946	1,953	1,959

Tempera Grad.	291L.	292L.	293L.	294L.	295L.	296L.	297L.
1	0,065	0,066	0,066	0,066	0,066	0,067	0,067
2	0,131	0,131	0,132	0,132	0,133	0,133	0,134
3	0,197	0,197	0,198	0,199	0,199	0,200	0,201
4	0,262	0,263	0,264	0,265	0,266	0,267	0,267
5	0,328	0,329	0,330	0,331	0,332	0,333	0,334
6	0,393	0,394	0,396	0,397	0,399	0,400	0,401
7	0,459	0,460	0,462	0,463	0,465	0,467	0,468
8	0,524	0,526	0,528	0,530	0,531	0,533	0,535
9	0,590	0,592	0,594	0,596	0,598	0,600	0,602
10	0,655	0,658	0,660	0,662	0,664	0,667	0,669
11	0,721	0,723	0,726	0,728	0,731	0,733	0,736
12	0,786	0,789	0,792	0,795	0,797	0,800	0,803
13	0,852	0,855	0,858	0,861	0,864	0,867	0,869
14	0,917	0,921	0,924	0,927	0,930	0,933	0,936
15	0,983	0,986	0,990	0,993	0,997	1,000	1,003
16	1,049	1,052	1,056	1,059	1,063	1,067	1,070
17	1,114	1,118	1,122	1,126	1,129	1,133	1,137
18	1,180	1,184	1,188	1,192	1,196	1,200	1,204
19	1,245	1,250	1,254	1,258	1,262	1,267	1,271
20	1,311	1,315	1,320	1,324	1,329	1,333	1,338
21	1,376	1,381	1,386	1,390	1,395	1,400	1,405
22	1,442	1,447	1,452	1,457	1,462	1,467	1,472
23	1,507	1,513	1,518	1,523	1,528	1,533	1,538
24	1,573	1,578	1,584	1,589	1,595	1,600	1,605
25	1,638	1,644	1,650	1,655	1,661	1,667	1,672
26	1,704	1,710	1,716	1,722	1,727	1,733	1,739
27	1,770	1,776	1,782	1,788	1,794	1,800	1,806
28	1,835	1,841	1,848	1,854	1,860	1,867	1,873
29	1,901	1,907	1,914	1,920	1,927	1,933	1,940
30	1,966	1,973	1,980	1,986	1,993	2,000	2,007

Temperat. Grad.	298L.	299L.	300L.	301L.	302L.	303L.	304L.
1	0,067	0,067	0,067	0,068	0,068	0,068	0,068
2	0,134	0,135	0,135	0,135	0,136	0,136	0,137
3	0,201	0,202	0,203	0,203	0,204	0,205	0,205
4	0,268	0,269	0,270	0,271	0,272	0,273	0,274
5	0,335	0,337	0,338	0,339	0,340	0,341	0,342
6	0,403	0,404	0,405	0,407	0,408	0,409	0,411
7	0,470	0,471	0,473	0,474	0,476	0,478	0,480
8	0,537	0,539	0,540	0,542	0,544	0,546	0,548
9	0,604	0,606	0,608	0,610	0,612	0,614	0,616
10	0,671	0,673	0,676	0,678	0,680	0,682	0,685
11	0,738	0,741	0,743	0,746	0,748	0,751	0,753
12	0,805	0,808	0,811	0,813	0,816	0,819	0,822
13	0,872	0,875	0,878	0,881	0,884	0,887	0,890
14	0,940	0,943	0,946	0,949	0,952	0,955	0,959
15	1,007	1,010	1,013	1,017	1,020	1,024	1,027
16	1,074	1,077	1,081	1,085	1,088	1,092	1,095
17	1,141	1,145	1,149	1,152	1,156	1,160	1,164
18	1,208	1,212	1,216	1,220	1,224	1,228	1,232
19	1,275	1,279	1,284	1,288	1,292	1,297	1,301
20	1,342	1,347	1,351	1,356	1,360	1,365	1,369
21	1,409	1,414	1,419	1,424	1,428	1,433	1,438
22	1,477	1,481	1,486	1,491	1,496	1,501	1,506
23	1,544	1,549	1,554	1,559	1,564	1,570	1,575
24	1,611	1,616	1,622	1,627	1,632	1,638	1,643
25	1,678	1,684	1,689	1,695	1,700	1,706	1,712
26	1,745	1,751	1,757	1,763	1,768	1,774	1,780
27	1,812	1,818	1,824	1,830	1,836	1,843	1,849
28	1,879	1,886	1,892	1,898	1,904	1,911	1,917
29	1,946	1,953	1,959	1,966	1,972	1,979	1,986
30	2,013	2,020	2,027	2,034	2,040	2,047	2,054

Temperat. Grad.	305L.	306L.	307L.	308L.	309L.	310L.	311L.
1	0,069	0,069	0,069	0,069	0,069	0,070	0,070
2	0,137	0,138	0,138	0,139	0,139	0,140	0,140
3	0,206	0,207	0,207	0,208	0,209	0,209	0,210
4	0,275	0,276	0,276	0,277	0,278	0,279	0,280
5	0,343	0,345	0,346	0,347	0,348	0,349	0,350
6	0,412	0,413	0,415	0,416	0,417	0,419	0,420
7	0,481	0,482	0,484	0,485	0,487	0,489	0,490
8	0,549	0,551	0,553	0,555	0,557	0,558	0,560
9	0,618	0,620	0,622	0,624	0,626	0,628	0,630
10	0,687	0,689	0,691	0,694	0,696	0,698	0,700
11	0,756	0,758	0,761	0,763	0,765	0,768	0,770
12	0,824	0,827	0,830	0,832	0,835	0,838	0,840
13	0,893	0,896	0,899	0,902	0,905	0,908	0,911
14	0,962	0,965	0,968	0,971	0,974	0,977	0,981
15	1,030	1,034	1,037	1,040	1,044	1,047	1,051
16	1,099	1,103	1,106	1,110	1,113	1,117	1,121
17	1,168	1,172	1,175	1,179	1,183	1,187	1,191
18	1,236	1,240	1,245	1,249	1,253	1,257	1,261
19	1,305	1,309	1,314	1,318	1,322	1,327	1,331
20	1,374	1,378	1,383	1,387	1,392	1,396	1,401
21	1,443	1,447	1,452	1,457	1,461	1,466	1,471
22	1,511	1,516	1,521	1,526	1,531	1,536	1,541
23	1,580	1,585	1,590	1,595	1,601	1,606	1,611
24	1,649	1,654	1,659	1,665	1,670	1,676	1,681
25	1,717	1,723	1,729	1,734	1,740	1,745	1,751
26	1,786	1,792	1,798	1,804	1,809	1,815	1,821
27	1,855	1,861	1,867	1,873	1,879	1,885	1,891
28	1,923	1,930	1,936	1,942	1,949	1,955	1,961
29	1,992	1,999	2,005	2,011	2,018	2,025	2,031
30	2,061	2,068	2,074	2,081	2,088	2,095	2,101

Temperat. Grad	312L.	313L.	314L.	315L.	316L.	317L.	318L.
1	0,070	0,070	0,071	0,071	0,071	0,071	0,072
2	0,140	0,141	0,141	0,142	0,142	0,143	0,143
3	0,211	0,211	0,212	0,213	0,213	0,214	0,215
4	0,281	0,282	0,283	0,284	0,285	0,285	0,286
5	0,351	0,352	0,354	0,355	0,356	0,357	0,358
6	0,422	0,423	0,424	0,426	0,427	0,428	0,430
7	0,492	0,493	0,495	0,497	0,498	0,499	0,501
8	0,562	0,564	0,566	0,567	0,569	0,571	0,573
9	0,632	0,634	0,636	0,638	0,640	0,642	0,645
10	0,703	0,705	0,707	0,709	0,712	0,714	0,716
11	0,773	0,775	0,778	0,780	0,783	0,785	0,788
12	0,843	0,846	0,849	0,851	0,854	0,857	0,859
13	0,913	0,916	0,919	0,922	0,925	0,928	0,931
14	0,984	0,987	0,990	0,993	0,996	0,999	1,003
15	1,054	1,057	1,061	1,064	1,068	1,071	1,074
16	1,124	1,128	1,131	1,135	1,139	1,142	1,146
17	1,195	1,198	1,202	1,206	1,210	1,214	1,218
18	1,265	1,269	1,273	1,277	1,281	1,285	1,289
19	1,335	1,339	1,344	1,348	1,352	1,356	1,361
20	1,405	1,410	1,414	1,419	1,423	1,428	1,432
21	1,476	1,480	1,485	1,490	1,495	1,499	1,504
22	1,546	1,551	1,556	1,561	1,566	1,571	1,576
23	1,616	1,621	1,627	1,632	1,637	1,642	1,647
24	1,686	1,692	1,697	1,703	1,708	1,713	1,719
25	1,757	1,762	1,768	1,774	1,779	1,785	1,791
26	1,827	1,833	1,839	1,845	1,850	1,856	1,862
27	1,897	1,903	1,909	1,915	1,922	1,928	1,934
28	1,968	1,974	1,980	1,986	1,993	1,999	2,005
29	2,038	2,044	2,051	2,057	2,064	2,070	2,077
30	2,108	2,115	2,122	2,128	2,135	2,142	2,149

Temperat. Grad.	319 L.	320 L.	321 L.	322 L.	323 L.	324 L.	325 L.
1	0,072	0,072	0,072	0,072	0,073	0,073	0,073
2	0,144	0,145	0,145	0,145	0,146	0,146	0,146
3	0,215	0,216	0,217	0,217	0,218	0,219	0,219
4	0,287	0,288	0,289	0,290	0,291	0,292	0,293
5	0,359	0,360	0,361	0,363	0,364	0,365	0,366
6	0,431	0,432	0,434	0,435	0,436	0,438	0,439
7	0,503	0,504	0,506	0,508	0,509	0,511	0,512
8	0,575	0,576	0,578	0,580	0,582	0,584	0,585
9	0,647	0,649	0,651	0,653	0,655	0,657	0,659
10	0,718	0,721	0,723	0,725	0,727	0,730	0,732
11	0,790	0,792	0,795	0,798	0,800	0,803	0,805
12	0,862	0,865	0,868	0,870	0,873	0,876	0,878
13	0,934	0,937	0,940	0,943	0,946	0,949	0,952
14	1,006	1,009	1,012	1,015	1,018	1,022	1,025
15	1,078	1,081	1,084	1,088	1,091	1,095	1,098
16	1,150	1,153	1,157	1,160	1,164	1,168	1,171
17	1,221	1,225	1,229	1,233	1,237	1,240	1,244
18	1,293	1,297	1,301	1,305	1,309	1,313	1,318
19	1,365	1,369	1,374	1,378	1,382	1,386	1,391
20	1,437	1,441	1,446	1,450	1,455	1,459	1,464
21	1,509	1,513	1,518	1,523	1,528	1,532	1,537
22	1,581	1,586	1,591	1,595	1,600	1,605	1,610
23	1,652	1,658	1,663	1,668	1,673	1,678	1,684
24	1,724	1,730	1,735	1,740	1,746	1,751	1,757
25	1,796	1,802	1,807	1,813	1,819	1,824	1,830
26	1,868	1,874	1,880	1,886	1,891	1,897	1,903
27	1,940	1,946	1,952	1,958	1,964	1,970	1,976
28	2,012	2,018	2,024	2,031	2,037	2,043	2,050
29	2,084	2,090	2,097	2,103	2,110	2,116	2,123
30	2,155	2,162	2,169	2,176	2,182	2,189	2,196

326–332 Linien Barometerhöhe.

Temperat. Grad.	326L.	327L.	328L.	329L.	330L.	331L.	332L.
1	0,073	0,074	0,074	0,074	0,074	0,074	0,075
2	0,147	0,147	0,148	0,148	0,149	0,149	0,149
3	0,220	0,221	0,222	0,222	0,223	0,224	0,224
4	0,294	0,294	0,295	0,296	0,297	0,298	0,299
5	0,367	0,368	0,369	0,370	0,372	0,373	0,374
6	0,440	0,442	0,443	0,444	0,446	0,447	0,449
7	0,514	0,515	0,517	0,519	0,520	0,522	0,523
8	0,587	0,589	0,591	0,593	0,594	0,596	0,598
9	0,661	0,663	0,665	0,667	0,669	0,671	0,673
10	0,734	0,736	0,739	0,741	0,743	0,745	0,748
11	0,807	0,810	0,813	0,815	0,817	0,820	0,822
12	0,881	0,884	0,886	0,889	0,892	0,895	0,897
13	0,954	0,957	0,960	0,963	0,966	0,969	0,972
14	1,028	1,031	1,034	1,037	1,040	1,044	1,047
15	1,101	1,105	1,108	1,111	1,115	1,118	1,122
16	1,175	1,178	1,182	1,186	1,189	1,193	1,196
17	1,248	1,252	1,256	1,260	1,263	1,267	1,271
18	1,322	1,326	1,330	1,334	1,338	1,342	1,346
19	1,395	1,399	1,404	1,408	1,412	1,416	1,421
20	1,468	1,473	1,477	1,482	1,486	1,491	1,495
21	1,542	1,547	1,551	1,556	1,561	1,565	1,570
22	1,615	1,620	1,625	1,630	1,635	1,640	1,645
23	1,689	1,694	1,699	1,704	1,709	1,715	1,720
24	1,762	1,768	1,773	1,778	1,784	1,789	1,795
25	1,836	1,841	1,847	1,852	1,858	1,864	1,870
26	1,909	1,915	1,921	1,927	1,932	1,938	1,944
27	1,982	1,988	1,995	2,001	2,007	2,013	2,019
28	2,056	2,062	2,068	2,075	2,081	2,087	2,094
29	2,129	2,136	2,142	2,149	2,155	2,162	2,168
30	2,203	2,209	2,216	2,223	2,230	2,236	2,243

Temperat. Grad	333 L.	334 L.	335 L.	336 L.	337 L.	338 L.	339 L.
1	0,075	0,075	0,075	0,076	0,076	0,076	0,076
2	0,150	0,150	0,151	0,151	0,152	0,152	0,153
3	0,225	0,226	0,226	0,227	0,228	0,228	0,229
4	0,300	0,301	0,302	0,303	0,304	0,304	0,305
5	0,375	0,376	0,377	0,378	0,379	0,381	0,382
6	0,450	0,451	0,453	0,454	0,455	0,457	0,458
7	0,525	0,526	0,528	0,530	0,531	0,534	0,534
8	0,600	0,602	0,604	0,605	0,607	0,609	0,611
9	0,675	0,677	0,679	0,681	0,683	0,685	0,687
10	0,750	0,752	0,754	0,757	0,759	0,761	0,763
11	0,825	0,827	0,830	0,832	0,835	0,837	0,840
12	0,900	0,903	0,905	0,908	0,911	0,913	0,916
13	0,975	0,978	0,981	0,984	0,987	0,990	0,993
14	1,050	1,053	1,056	1,059	1,063	1,066	1,069
15	1,125	1,128	1,132	1,135	1,138	1,142	1,145
16	1,200	1,204	1,207	1,211	1,214	1,218	1,222
17	1,275	1,279	1,283	1,286	1,290	1,294	1,298
18	1,350	1,354	1,358	1,362	1,366	1,370	1,374
19	1,425	1,429	1,434	1,438	1,442	1,446	1,451
20	1,500	1,504	1,509	1,513	1,518	1,522	1,527
21	1,575	1,580	1,584	1,589	1,594	1,599	1,603
22	1,650	1,655	1,660	1,665	1,670	1,675	1,680
23	1,725	1,730	1,735	1,740	1,746	1,751	1,756
24	1,800	1,805	1,811	1,816	1,822	1,827	1,832
25	1,875	1,881	1,886	1,892	1,898	1,903	1,909
26	1,950	1,956	1,962	1,968	1,973	1,979	1,985
27	2,025	2,031	2,037	2,043	2,049	2,055	2,061
28	2,100	2,106	2,113	2,119	2,125	2,131	2,138
29	2,175	2,181	2,188	2,195	2,201	2,208	2,214
30	2,250	2,257	2,263	2,270	2,277	2,284	2,290

Temperat. Grad.	340 L.	341 L.	342 L.	343 L.	344 L.	345 L.	346 L.
1	0,076	0,077	0,077	0,077	0,077	0,078	0,078
2	0,153	0,154	0,154	0,154	0,155	0,155	0,156
3	0,230	0,230	0,231	0,232	0,232	0,233	0,234
4	0,306	0,307	0,308	0,309	0,310	0,311	0,312
5	0,383	0,384	0,385	0,386	0,387	0,388	0,390
6	0,459	0,461	0,462	0,463	0,465	0,466	0,467
7	0,536	0,538	0,539	0,541	0,542	0,544	0,545
8	0,613	0,614	0,616	0,618	0,620	0,622	0,623
9	0,689	0,691	0,693	0,695	0,697	0,699	0,701
10	0,766	0,768	0,770	0,772	0,775	0,777	0,779
11	0,842	0,845	0,847	0,850	0,852	0,855	0,857
12	0,919	0,922	0,924	0,927	0,930	0,932	0,935
13	0,995	0,998	1,001	1,004	1,007	1,010	1,013
14	1,072	1,075	1,078	1,081	1,085	1,088	1,091
15	1,149	1,152	1,155	1,159	1,162	1,165	1,169
16	1,225	1,229	1,232	1,236	1,240	1,243	1,247
17	1,302	1,306	1,309	1,313	1,317	1,321	1,325
18	1,378	1,382	1,386	1,390	1,395	1,399	1,403
19	1,455	1,459	1,463	1,468	1,472	1,476	1,481
20	1,531	1,536	1,540	1,545	1,549	1,554	1,558
21	1,608	1,613	1,618	1,622	1,627	1,632	1,636
22	1,685	1,690	1,695	1,699	1,704	1,709	1,714
23	1,761	1,766	1,772	1,776	1,782	1,787	1,792
24	1,838	1,843	1,849	1,854	1,859	1,865	1,870
25	1,914	1,920	1,926	1,931	1,937	1,942	1,948
26	1,991	1,997	2,003	2,008	2,014	2,020	2,026
27	2,068	2,074	2,080	2,086	2,092	2,098	2,104
28	2,144	2,150	2,157	2,163	2,169	2,176	2,182
29	2,221	2,227	2,234	2,240	2,247	2,253	2,260
30	2,297	2,304	2,311	2,317	2,324	2,331	2,338

Temperat. Grad	347L.	348L.	349L.	350L.	351L.	352L.	353L.
1	0,078	0,078	0,079	0,079	0,079	0,079	0,079
2	0,156	0,157	0,157	0,158	0,158	0,158	0,159
3	0,234	0,235	0,236	0,236	0,237	0,238	0,238
4	0,313	0,313	0,314	0,315	0,316	0,317	0,318
5	0,391	0,392	0,393	0,394	0,395	0,396	0,397
6	0,469	0,470	0,472	0,473	0,474	0,476	0,477
7	0,547	0,549	0,550	0,552	0,553	0,555	0,556
8	0,625	0,627	0,629	0,631	0,632	0,634	0,636
9	0,703	0,705	0,707	0,709	0,711	0,713	0,715
10	0,781	0,783	0,786	0,788	0,790	0,793	0,795
11	0,860	0,862	0,865	0,867	0,869	0,872	0,874
12	0,938	0,940	0,943	0,946	0,949	0,951	0,954
13	1,016	1,019	1,022	1,025	1,028	1,031	1,033
14	1,094	1,097	1,100	1,104	1,107	1,110	1,113
15	1,172	1,176	1,179	1,182	1,186	1,189	1,192
16	1,250	1,254	1,258	1,261	1,265	1,268	1,272
17	1,328	1,332	1,336	1,340	1,344	1,348	1,351
18	1,407	1,411	1,415	1,419	1,423	1,427	1,431
19	1,486	1,489	1,493	1,498	1,502	1,506	1,510
20	1,563	1,568	1,572	1,576	1,581	1,585	1,590
21	1,641	1,646	1,651	1,655	1,660	1,665	1,669
22	1,719	1,724	1,729	1,734	1,739	1,744	1,749
23	1,797	1,803	1,808	1,813	1,818	1,823	1,829
24	1,876	1,881	1,886	1,892	1,897	1,903	1,908
25	1,954	1,959	1,965	1,971	1,976	1,982	1,988
26	2,032	2,038	2,044	2,049	2,055	2,061	2,067
27	2,110	2,116	2,122	2,128	2,134	2,140	2,147
28	2,188	2,195	2,201	2,207	2,213	2,220	2,226
29	2,266	2,273	2,279	2,286	2,292	2,299	2,306
30	2,345	2,351	2,358	2,365	2,372	2,378	2,385

II
Tafel

der

mit 9427,7 multiplicirten

Briggschen Logarithmen

aller Barometerhöhen

von 144 bis 350 Linien.

Barometer-Stände. Lin.	Log.	Differe-			
		1.	2.	3.	4.
144,0	1492,994	0,284	0,569	0,853	1,137
1	1495,837	0,284	0,568	0,852	1,136
2	1498,677	0,284	0,568	0,851	1,135
3	1501,515	0,284	0,567	0,851	1,135
4	1504,352	0,283	0,567	0,850	1,134
5	1507,186	0,283	0,567	0,850	1,133
6	1510,019	0,283	0,566	0,849	1,132
7	1512,849	0,283	0,566	0,849	1,132
8	1515,678	0,283	0,565	0,848	1,130
9	1518,504	0,283	0,565	0,848	1,130
145,0	1521,329	0,282	0,565	0,847	1,129
1	1524,152	0,282	0,564	0,846	1,128
2	1526,972	0,282	0,564	0,846	1,128
3	1529,791	0,282	0,563	0,845	1,127
4	1532,608	0,282	0,563	0,845	1,126
5	1535,423	0,281	0,563	0,844	1,126
6	1538,237	0,281	0,562	0,843	1,124
7	1541,048	0,281	0,562	0,843	1,124
8	1543,857	0,281	0,561	0,842	1,123
9	1546,664	0,280	0,561	0,842	1,122
146,0	1549,470	0,280	0,561	0,841	1,122
1	1552,273	0,280	0,560	0,841	1,121
2	1555,075	0,280	0,560	0,840	1,120
3	1557,874	0,280	0,560	0,839	1,119
4	1560,672	0,280	0,559	0,839	1,118
5	1563,467	0,279	0,559	0,838	1,118
6	1566,261	0,279	0,558	0,838	1,117
7	1569,053	0,279	0,558	0,837	1,116
8	1571,844	0,279	0,557	0,836	1,115
9	1574,631	0,279	0,557	0,836	1,114

r e n z e n.					Baro-meter-Stände Linz.
5.	6.	7.	8.	9.	
1,422	1,706	1,990	2,274	2,559	144,0
1,420	1,704	1,988	2,272	2,556	1
1,419	1,703	1,987	2,270	2,554	2
1,419	1,702	1,986	2,270	2,553	3
1,417	1,700	1,984	2,267	2,551	4
1,417	1,700	1,983	2,266	2,550	5
1,415	1,698	1,981	2,264	2,547	6
1,415	1,697	1,980	2,263	2,546	7
1,413	1,696	1,978	2,261	2,543	8
1,413	1,695	1,978	2,260	2,543	9
1,412	1,694	1,976	2,258	2,541	145,0
1,410	1,692	1,974	2,256	2,538	1
1,410	1,691	1,973	2,255	2,537	2
1,409	1,690	1,972	2,254	2,535	3
1,408	1,689	1,971	2,252	2,534	4
1,407	1,688	1,970	2,251	2,533	5
1,406	1,687	1,968	2,249	2,530	6
1,405	1,685	1,966	2,247	2,528	7
1,404	1,684	1,965	2,246	2,526	8
1,403	1,684	1,964	2,245	2,525	9
1,402	1,682	1,962	2,242	2,523	146,0
1,401	1,681	1,961	2,242	2,522	1
1,400	1,679	1,959	2,239	2,519	2
1,399	1,679	1,959	2,238	2,518	3
1,398	1,677	1,957	2,236	2,516	4
1,397	1,676	1,956	2,235	2,515	5
1,396	1,675	1,954	2,234	2,513	6
1,396	1,675	1,954	2,233	2,512	7
1,394	1,672	1,951	2,230	2,508	8
1,393	1,672	1,950	2,229	2,507	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Differe-			
		1.	2.	3.	4.
147,0	1577,417	0,279	0,557	0,836	1,114
1	1580,202	0,278	0,556	0,835	1,113
2	1582,984	0,278	0,556	0,834	1,112
3	1585,765	0,278	0,556	0,834	1,112
4	1588,544	0,278	0,555	0,833	1,110
5	1591,320	0,278	0,555	0,833	1,110
6	1594,096	0,277	0,555	0,832	1,109
7	1596,869	0,277	0,554	0,831	1,108
8	1599,639	0,277	0,554	0,831	1,108
9	1602,409	0,277	0,553	0,830	1,107
148,0	1605,176	0,277	0,553	0,830	1,106
1	1607,942	0,276	0,553	0,829	1,106
2	1610,706	0,276	0,553	0,829	1,105
3	1613,468	0,276	0,552	0,828	1,104
4	1616,227	0,276	0,552	0,828	1,104
5	1618,986	0,276	0,551	0,827	1,102
6	1621,742	0,275	0,551	0,826	1,102
7	1624,496	0,275	0,550	0,826	1,101
8	1627,248	0,275	0,550	0,825	1,100
9	1629,999	0,275	0,550	0,825	1,100
149,0	1632,748	0,275	0,549	0,824	1,099
1	1635,495	0,275	0,549	0,824	1,098
2	1638,240	0,274	0,549	0,823	1,097
3	1640,983	0,274	0,548	0,823	1,097
4	1643,725	0,274	0,548	0,822	1,096
5	1646,465	0,274	0,548	0,821	1,095
6	1649,203	0,274	0,547	0,821	1,094
7	1651,939	0,273	0,547	0,820	1,094
8	1654,673	0,273	0,546	0,820	1,093
9	1657,405	0,273	0,546	0,819	1,092

renzen.

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
1,393	1,671	1,950	2,228	2,507	147,0
1,391	1,669	1,947	2,226	2,504	1
1,391	1,669	1,947	2,225	2,503	2
1,390	1,667	1,945	2,223	2,501	3
1,388	1,666	1,943	2,221	2,498	4
1,388	1,666	1,943	2,221	2,498	5
1,387	1,664	1,941	2,218	2,496	6
1,385	1,662	1,939	2,216	2,493	7
1,385	1,662	1,939	2,216	2,493	8
1,384	1,660	1,937	2,214	2,490	9
1,383	1,660	1,936	2,213	2,489	148,0
1,382	1,658	1,935	2,211	2,488	1
1,381	1,657	1,933	2,210	2,486	2
1,380	1,655	1,931	2,207	2,483	3
1,380	1,655	1,931	2,207	2,483	4
1,378	1,654	1,929	2,205	2,480	5
1,377	1,652	1,928	2,203	2,479	6
1,376	1,651	1,926	2,202	2,477	7
1,376	1,651	1,926	2,201	2,476	8
1,375	1,649	1,924	2,199	2,474	9
1,374	1,648	1,923	2,198	2,472	149,0
1,373	1,647	1,922	2,196	2,471	1
1,372	1,646	1,920	2,194	2,469	2
1,371	1,645	1,919	2,194	2,468	3
1,370	1,644	1,918	2,192	2,466	4
1,369	1,643	1,917	2,190	2,464	5
1,368	1,642	1,915	2,189	2,462	6
1,367	1,640	1,914	2,187	2,461	7
1,366	1,639	1,912	2,186	2,459	8
1,366	1,639	1,912	2,185	2,458	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Diffe-			
		1.	2.	3.	4.
150,0	1660,136	0,273	0,546	0,818	1,091
1	1662,864	0,273	0,545	0,818	1,091
2	1665,591	0,273	0,545	0,818	1,090
3	1668,317	0,272	0,544	0,817	1,089
4	1671,039	0,272	0,544	0,817	1,089
5	1673,761	0,272	0,544	0,816	1,088
6	1676,481	0,272	0,544	0,815	1,087
7	1679,199	0,272	0,543	0,815	1,086
8	1681,914	0,271	0,543	0,814	1,086
9	1684,628	0,271	0,542	0,814	1,085
151,0	1687,340	0,271	0,542	0,814	1,085
1	1690,052	0,271	0,542	0,813	1,083
2	1692,760	0,271	0,542	0,812	1,083
3	1695,467	0,271	0,541	0,812	1,082
4	1698,173	0,270	0,541	0,811	1,081
5	1700,876	0,270	0,540	0,811	1,081
6	1703,578	0,270	0,540	0,810	1,080
7	1706,278	0,270	0,540	0,809	1,079
8	1708,976	0,270	0,539	0,809	1,078
9	1711,672	0,270	0,539	0,809	1,078
152,0	1714,367	0,269	0,538	0,808	1,077
1	1717,059	0,269	0,538	0,808	1,077
2	1719,751	0,269	0,538	0,807	1,076
3	1722,440	0,269	0,538	0,806	1,075
4	1725,128	0,269	0,537	0,806	1,074
5	1727,813	0,268	0,537	0,805	1,074
6	1730,497	0,268	0,536	0,805	1,073
7	1733,179	0,268	0,536	0,804	1,072
8	1735,860	0,268	0,536	0,804	1,072
9	1738,539	0,268	0,535	0,803	1,070

renzen.

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
1,364	1,637	1,910	2,182	2,455	150,0
1,364	1,636	1,909	2,182	2,454	1
1,363	1,636	1,908	2,181	2,453	2
1,361	1,633	1,905	2,178	2,450	3
1,361	1,633	1,905	2,178	2,450	4
1,360	1,632	1,904	2,176	2,448	5
1,359	1,631	1,903	2,174	2,446	6
1,358	1,629	1,901	2,172	2,444	7
1,357	1,628	1,900	2,171	2,443	8
1,356	1,627	1,898	2,170	2,441	9
1,356	1,627	1,898	2,170	2,441	151,0
1,354	1,625	1,896	2,166	2,437	1
1,354	1,624	1,895	2,166	2,436	2
1,353	1,624	1,894	2,165	2,435	3
1,352	1,622	1,892	2,162	2,433	4
1,351	1,621	1,891	2,162	2,433	5
1,350	1,620	1,890	2,160	2,430	6
1,349	1,619	1,889	2,158	2,428	7
1,348	1,618	1,887	2,157	2,426	8
1,348	1,617	1,887	2,156	2,426	9
1,346	1,617	1,884	2,154	2,423	152,0
1,346	1,617	1,884	2,154	2,423	1
1,345	1,613	1,882	2,151	2,420	2
1,344	1,613	1,882	2,150	2,419	3
1,343	1,611	1,880	2,148	2,417	4
1,342	1,610	1,879	2,147	2,416	5
1,341	1,609	1,877	2,146	2,414	6
1,341	1,609	1,877	2,145	2,413	7
1,340	1,607	1,875	2,143	2,411	8
1,338	1,606	1,873	2,141	2,408	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Differe-			
		1.	2.	3.	4.
153,0	1741,215	0,268	0,535	0,803	1,070
1	1743,819	0,267	0,534	0,802	1,069
2	1746,564	0,267	0,534	0,802	1,069
3	1749,236	0,267	0,534	0,801	1,068
4	1751,906	0,267	0,534	0,800	1,067
5	1754,574	0,267	0,533	0,800	1,066
6	1757,240	0,267	0,533	0,800	1,066
7	1759,905	0,266	0,533	0,799	1,065
8	1762,568	0,266	0,532	0,798	1,064
9	1765,229	0,266	0,532	0,798	1,064
154,0	1767,889	0,266	0,532	0,797	1,063
1	1770,547	0,266	0,531	0,797	1,062
2	1773,203	0,265	0,531	0,796	1,062
3	1775,857	0,265	0,531	0,796	1,061
4	1778,510	0,265	0,530	0,795	1,060
5	1781,161	0,265	0,530	0,795	1,060
6	1783,810	0,265	0,530	0,794	1,059
7	1786,458	0,265	0,529	0,794	1,058
8	1789,104	0,264	0,529	0,793	1,058
9	1791,748	0,264	0,528	0,793	1,057
155,0	1794,390	0,264	0,528	0,792	1,056
1	1797,031	0,264	0,528	0,792	1,056
2	1799,670	0,264	0,528	0,791	1,055
3	1802,308	0,264	0,527	0,791	1,054
4	1804,943	0,263	0,527	0,790	1,054
5	1807,577	0,263	0,526	0,790	1,053
6	1810,209	0,263	0,526	0,789	1,052
7	1812,839	0,263	0,526	0,789	1,052
8	1815,469	0,263	0,525	0,788	1,050
9	1818,095	0,263	0,525	0,788	1,050

renzen.

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
1,338	1,606	1,873	2,141	2,408	153,0
1,337	1,604	1,871	2,138	2,406	1
1,336	1,603	1,870	2,138	2,405	2
1,335	1,602	1,869	2,136	2,403	3
1,334	1,601	1,868	2,134	2,401	4
1,333	1,600	1,866	2,133	2,399	5
1,333	1,599	1,866	2,132	2,399	6
1,332	1,598	1,864	2,130	2,397	7
1,331	1,597	1,863	2,129	2,395	8
1,330	1,596	1,862	2,128	2,394	9
1,329	1,595	1,861	2,126	2,392	154,0
1,328	1,594	1,859	2,125	2,390	1
1,327	1,592	1,858	2,123	2,389	2
1,327	1,592	1,857	2,122	2,388	3
1,326	1,591	1,856	2,121	2,386	4
1,325	1,589	1,854	2,119	2,384	5
1,324	1,589	1,854	2,118	2,383	6
1,323	1,588	1,852	2,117	2,381	7
1,322	1,586	1,851	2,115	2,380	8
1,321	1,585	1,849	2,114	2,378	9
1,321	1,585	1,849	2,113	2,377	155,0
1,320	1,583	1,847	2,111	2,375	1
1,319	1,583	1,847	2,110	2,374	2
1,318	1,581	1,845	2,108	2,372	3
1,317	1,580	1,844	2,107	2,371	4
1,316	1,579	1,842	2,106	2,369	5
1,315	1,578	1,841	2,104	2,367	6
1,315	1,578	1,841	2,104	2,367	7
1,313	1,576	1,838	2,101	2,363	8
1,313	1,576	1,838	2,101	2,363	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Diffe-			
		1.	2.	3.	4.
156,0	1820,721	0,262	0,525	0,787	1,049
1	1821,344	0,262	0,524	0,787	1,049
2	1823,966	0,262	0,524	0,786	1,048
3	1828,587	0,262	0,524	0,785	1,047
4	1831,205	0,262	0,523	0,785	1,047
5	1833,822	0,262	0,523	0,785	1,047
6	1836,439	0,261	0,523	0,784	1,045
7	1839,052	0,261	0,521	0,784	1,045
8	1841,664	0,261	0,522	0,783	1,044
9	1844,274	0,261	0,522	0,783	1,044
157,0	1846,884	0,261	0,521	0,782	1,043
1	1849,490	0,261	0,521	0,782	1,042
2	1852,095	0,260	0,521	0,781	1,042
3	1854,699	0,260	0,520	0,781	1,041
4	1857,301	0,260	0,520	0,780	1,040
5	1859,902	0,260	0,520	0,780	1,040
6	1862,501	0,260	0,519	0,779	1,039
7	1865,098	0,260	0,519	0,779	1,038
8	1867,693	0,259	0,519	0,778	1,038
9	1870,287	0,259	0,519	0,778	1,037
158,0	1872,880	0,259	0,518	0,777	1,036
1	1875,470	0,259	0,518	0,777	1,036
2	1878,059	0,259	0,517	0,776	1,035
3	1880,646	0,259	0,517	0,776	1,034
4	1883,232	0,258	0,517	0,775	1,034
5	1885,816	0,258	0,516	0,775	1,033
6	1888,398	0,258	0,516	0,774	1,032
7	1890,979	0,258	0,516	0,774	1,032
8	1893,558	0,258	0,516	0,773	1,031
9	1896,136	0,258	0,515	0,773	1,030

renzen.

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
1,312	1,574	1,836	2,098	2,361	156,0
1,311	1,573	1,835	2,098	2,360	1
1,311	1,573	1,835	2,097	2,359	2
1,309	1,571	1,833	2,094	2,356	3
1,309	1,570	1,832	2,094	2,355	4
1,309	1,570	1,832	2,094	2,355	5
1,307	1,568	1,829	2,090	2,352	6
1,306	1,567	1,828	2,090	2,351	7
1,305	1,566	1,827	2,088	2,349	8
1,305	1,566	1,827	2,088	2,349	9
1,303	1,564	1,824	2,085	2,345	157,0
1,303	1,563	1,824	2,084	2,345	1
1,302	1,562	1,823	2,083	2,344	2
1,301	1,561	1,821	2,082	2,342	3
1,301	1,561	1,821	2,081	2,341	4
1,300	1,559	1,819	2,079	2,339	5
1,299	1,558	1,818	2,078	2,337	6
1,298	1,557	1,817	2,076	2,336	7
1,297	1,556	1,816	2,075	2,335	8
1,297	1,556	1,815	2,074	2,334	9
1,295	1,554	1,813	2,072	2,331	158,0
1,295	1,553	1,812	2,071	2,330	1
1,294	1,552	1,811	2,070	2,328	2
1,293	1,552	1,810	2,069	2,327	3
1,292	1,550	1,809	2,067	2,326	4
1,291	1,549	1,807	2,066	2,324	5
1,291	1,549	1,807	2,065	2,323	6
1,290	1,547	1,805	2,063	2,321	7
1,289	1,547	1,805	2,062	2,320	8
1,288	1,545	1,803	2,060	2,318	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Differe-			
		1.	2.	3	4.
159,0	1898,711	0,258	0,515	0,773	1,030
1	1901,286	0,257	0,515	0,772	1,029
2	1903,859	0,257	0,514	0,771	1,028
3	1906,430	0,257	0,514	0,771	1,028
4	1908,999	0,257	0,514	0,770	1,027
5	1911,567	0,257	0,513	0,770	1,026
6	1914,133	0,257	0,513	0,770	1,026
7	1916,698	0,256	0,513	0,769	1,025
8	1919,261	0,256	0,512	0,768	1,024
9	1921,822	0,256	0,512	0,768	1,024
160,0	1924,382	0,256	0,512	0,767	1,023
1	1926,940	0,256	0,511	0,767	1,023
2	1929,497	0,255	0,511	0,766	1,022
3	1932,051	0,255	0,511	0,766	1,022
4	1934,605	0,255	0,510	0,766	1,021
5	1937,157	0,255	0,510	0,765	1,020
6	1939,707	0,255	0,510	0,765	1,020
7	1942,256	0,255	0,509	0,764	1,019
8	1944,803	0,255	0,509	0,764	1,018
9	1947,348	0,255	0,509	0,764	1,018
161,0	1949,893	0,254	0,508	0,762	1,016
1	1952,434	0,254	0,508	0,762	1,016
2	1954,975	0,254	0,508	0,762	1,016
3	1957,515	0,254	0,507	0,761	1,015
4	1960,052	0,254	0,507	0,761	1,014
5	1962,588	0,254	0,507	0,761	1,014
6	1965,123	0,253	0,506	0,760	1,013
7	1967,655	0,253	0,506	0,760	1,013
8	1970,187	0,253	0,506	0,759	1,012
9	1972,716	0,253	0,506	0,759	1,012

renzen.

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
1,288	1,545	1,803	2,060	2,318	159,0
1,287	1,544	1,801	2,058	2,316	1
1,286	1,543	1,800	2,057	2,314	2
1,285	1,541	1,798	2,055	2,312	3
1,284	1,541	1,798	2,054	2,311	4
1,283	1,540	1,796	2,053	2,309	5
1,283	1,539	1,796	2,052	2,309	6
1,282	1,538	1,794	2,050	2,307	7
1,281	1,537	1,793	2,049	2,305	8
1,280	1,536	1,792	2,048	2,304	9
1,279	1,534	1,791	2,046	2,302	160,0
1,279	1,534	1,790	2,046	2,301	1
1,277	1,532	1,788	2,043	2,299	2
1,277	1,532	1,788	2,043	2,299	3
1,276	1,531	1,786	2,042	2,297	4
1,275	1,530	1,785	2,040	2,295	5
1,275	1,529	1,784	2,039	2,294	6
1,274	1,528	1,783	2,038	2,292	7
1,274	1,528	1,782	2,036	2,291	8
1,274	1,528	1,782	2,036	2,291	9
1,271	1,525	1,779	2,033	2,287	161,0
1,271	1,525	1,779	2,033	2,287	1
1,270	1,524	1,778	2,032	2,286	2
1,269	1,522	1,776	2,030	2,283	3
1,268	1,521	1,775	2,029	2,282	4
1,268	1,521	1,775	2,028	2,282	5
1,266	1,519	1,772	2,026	2,279	6
1,266	1,519	1,772	2,026	2,279	7
1,265	1,517	1,770	2,023	2,276	8
1,265	1,517	1,770	2,023	2,276	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Differe-			
		1.	2.	3.	4.
162,0	1975,245	0,253	0,505	0,758	1,010
1	1977,771	0,253	0,505	0,758	1,010
2	1980,296	0,252	0,505	0,757	1,010
3	1982,820	0,252	0,504	0,757	1,009
4	1985,342	0,252	0,504	0,756	1,008
5	1987,863	0,252	0,504	0,755	1,007
6	1990,381	0,252	0,504	0,755	1,007
7	1992,899	0,252	0,503	0,755	1,006
8	1995,414	0,252	0,503	0,755	1,006
9	1997,929	0,251	0,502	0,754	1,005
163,0	2000,441	0,251	0,502	0,753	1,004
1	2002,952	0,251	0,502	0,753	1,004
2	2005,462	0,251	0,502	0,752	1,003
3	2007,970	0,251	0,501	0,752	1,003
4	2010,477	0,251	0,501	0,752	1,002
5	2012,982	0,250	0,501	0,751	1,001
6	2015,485	0,250	0,500	0,751	1,001
7	2017,987	0,250	0,500	0,750	1,000
8	2020,487	0,250	0,500	0,750	1,000
9	2022,986	0,250	0,499	0,749	0,999
164,0	2025,483	0,250	0,499	0,749	0,998
1	2027,979	0,250	0,499	0,749	0,998
2	2030,474	0,249	0,499	0,748	0,997
3	2032,967	0,249	0,498	0,747	0,996
4	2035,457	0,249	0,498	0,747	0,996
5	2037,947	0,249	0,498	0,746	0,995
6	2040,435	0,249	0,497	0,746	0,995
7	2042,922	0,249	0,497	0,746	0,994
8	2045,407	0,249	0,497	0,746	0,994
9	2047,892	0,248	0,496	0,744	0,992

renzen.

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
1,263	1,516	1,768	2,021	2,273	162,0
1,263	1,515	1,768	2,020	2,273	1
1,262	1,514	1,767	2,019	2,272	2
1,261	1,513	1,765	2,018	2,270	3
1,261	1,513	1,765	2,017	2,269	4
1,259	1,511	1,763	2,014	2,266	5
1,259	1,511	1,763	2,014	2,266	6
1,258	1,509	1,761	2,012	2,264	7
1,258	1,509	1,761	2,012	2,264	8
1,256	1,507	1,758	2,010	2,261	9
1,256	1,507	1,758	2,009	2,260	163,0
1,255	1,506	1,757	2,008	2,259	1
1,254	1,505	1,756	2,006	2,257	2
1,254	1,504	1,755	2,006	2,256	3
1,253	1,503	1,754	2,004	2,255	4
1,252	1,502	1,752	2,002	2,253	5
1,251	1,501	1,751	2,002	2,252	6
1,250	1,500	1,750	2,000	2,250	7
1,250	1,499	1,749	1,999	2,249	8
1,250	1,498	1,748	1,998	2,247	9
1,248	1,498	1,747	1,997	2,246	164,0
1,248	1,497	1,747	1,996	2,246	1
1,247	1,496	1,745	1,994	2,244	2
1,245	1,494	1,743	1,992	2,241	3
1,245	1,494	1,743	1,992	2,241	4
1,244	1,493	1,742	1,990	2,239	5
1,244	1,492	1,741	1,990	2,238	6
1,243	1,491	1,740	1,988	2,237	7
1,243	1,491	1,740	1,988	2,237	8
1,241	1,489	1,737	1,985	2,233	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Diffe-			
		1.	2.	3.	4.
165,0	2050,373	0,248	0,496	0,744	0,992
1	2052,854	0,248	0,496	0,744	0,992
2	2055,333	0,248	0,496	0,743	0,991
3	2057,811	0,248	0,495	0,743	0,990
4	2060,287	0,248	0,495	0,743	0,990
5	2062,762	0,247	0,495	0,742	0,989
6	2065,235	0,247	0,494	0,742	0,989
7	2067,707	0,247	0,494	0,741	0,988
8	2070,177	0,247	0,494	0,741	0,988
9	2072,646	0,247	0,493	0,740	0,987
166,0	2075,113	0,247	0,493	0,740	0,986
1	2077,578	0,247	0,493	0,740	0,986
2	2080,043	0,246	0,492	0,739	0,985
3	2082,505	0,246	0,492	0,739	0,985
4	2084,967	0,246	0,492	0,738	0,984
5	2087,427	0,246	0,492	0,737	0,983
6	2089,885	0,246	0,491	0,737	0,983
7	2092,342	0,246	0,491	0,737	0,982
8	2094,797	0,245	0,491	0,736	0,982
9	2097,251	0,245	0,491	0,736	0,981
167,0	2099,704	0,245	0,490	0,735	0,980
1	2102,155	0,245	0,490	0,735	0,980
2	2104,605	0,245	0,489	0,734	0,979
3	2107,052	0,245	0,489	0,734	0,979
4	2109,500	0,244	0,489	0,733	0,978
5	2111,944	0,244	0,489	0,733	0,978
6	2114,388	0,244	0,489	0,733	0,977
7	2116,831	0,244	0,488	0,732	0,976
8	2119,272	0,244	0,487	0,731	0,974
9	2121,710	0,244	0,487	0,731	0,974

renzen.

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
1,241	1,489	1,737	1,985	2,233	165,0
1,240	1,487	1,735	1,983	2,231	1
1,239	1,487	1,735	1,982	2,230	2
1,238	1,486	1,733	1,981	2,228	3
1,238	1,485	1,731	1,980	2,228	4
1,237	1,484	1,731	1,978	2,226	5
1,236	1,483	1,730	1,978	2,225	6
1,235	1,482	1,729	1,976	2,223	7
1,235	1,481	1,728	1,975	2,222	8
1,234	1,480	1,727	1,974	2,220	9
1,233	1,479	1,726	1,972	2,219	166,0
1,233	1,479	1,726	1,972	2,219	1
1,231	1,476	1,723	1,970	2,216	2
1,231	1,476	1,723	1,970	2,216	3
1,230	1,476	1,722	1,968	2,214	4
1,229	1,475	1,721	1,966	2,212	5
1,229	1,474	1,720	1,966	2,211	6
1,228	1,473	1,719	1,964	2,210	7
1,227	1,472	1,718	1,963	2,209	8
1,227	1,472	1,717	1,962	2,208	9
1,226	1,471	1,716	1,961	2,206	167,0
1,225	1,470	1,715	1,960	2,205	1
1,224	1,468	1,713	1,958	2,202	2
1,224	1,469	1,714	1,958	2,203	3
1,222	1,466	1,711	1,955	2,200	4
1,222	1,466	1,711	1,955	2,200	5
1,222	1,466	1,710	1,954	2,200	6
1,221	1,465	1,709	1,953	2,197	7
1,219	1,463	1,707	1,950	2,194	8
1,219	1,463	1,707	1,950	2,194	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Differenzen 1.	2.	3.	4.
168,0	2124,148	0,244	0,487	0,731	0,975
1	2126,585	0,244	0,487	0,731	0,974
2	2129,020	0,243	0,487	0,730	0,973
3	2131,453	0,243	0,486	0,730	0,973
4	2133,885	0,243	0,486	0,729	0,972
5	2136,316	0,243	0,486	0,729	0,972
6	2138,745	0,243	0,486	0,728	0,971
7	2141,173	0,243	0,485	0,728	0,970
8	2143,599	0,242	0,485	0,727	0,970
9	2146,023	0,242	0,485	0,727	0,970
169,0	2148,447	0,242	0,484	0,727	0,969
1	2150,869	0,242	0,484	0,726	0,968
2	2153,290	0,242	0,484	0,726	0,968
3	2155,710	0,242	0,483	0,725	0,967
4	2158,127	0,242	0,483	0,725	0,966
5	2160,543	0,242	0,483	0,725	0,966
6	2162,958	0,241	0,483	0,724	0,965
7	2165,371	0,241	0,483	0,724	0,965
8	2167,784	0,241	0,482	0,723	0,964
9	2170,194	0,241	0,482	0,723	0,964
170,0	2172,603	0,241	0,482	0,722	0,963
1	2175,011	0,241	0,481	0,722	0,963
2	2177,418	0,240	0,481	0,721	0,962
3	2179,822	0,240	0,481	0,721	0,962
4	2182,226	0,240	0,480	0,721	0,961
5	2184,628	0,240	0,480	0,720	0,960
6	2187,028	0,240	0,480	0,720	0,960
7	2189,428	0,240	0,480	0,719	0,959
8	2191,826	0,240	0,479	0,719	0,959
9	2194,223	0,239	0,479	0,718	0,958

r e n z e n.

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
1,219	1,462	1,706	1,950	2,139	168,0
1,218	1,461	1,705	1,948	2,192	1
1,217	1,460	1,703	1,946	2,190	2
1,216	1,459	1,702	1,946	2,189	3
1,216	1,459	1,702	1,945	2,188	4
1,215	1,457	1,700	1,943	2,186	5
1,214	1,457	1,700	1,942	2,185	6
1,213	1,456	1,698	1,941	2,183	7
1,212	1,454	1,697	1,939	2,182	8
1,212	1,454	1,697	1,939	2,182	9
1,211	1,453	1,695	1,938	2,180	169,0
1,211	1,453	1,695	1,937	2,179	1
1,210	1,452	1,694	1,936	2,178	2
1,209	1,450	1,692	1,934	2,175	3
1,208	1,450	1,691	1,933	2,174	4
1,208	1,449	1,691	1,932	2,174	5
1,207	1,448	1,689	1,930	2,172	6
1,207	1,448	1,689	1,930	2,172	7
1,205	1,446	1,687	1,928	2,169	8
1,205	1,445	1,686	1,927	2,168	9
1,204	1,445	1,686	1,926	2,167	170,0
1,204	1,444	1,685	1,926	2,166	1
1,202	1,442	1,683	1,923	2,164	2
1,202	1,442	1,683	1,923	2,164	3
1,201	1,441	1,681	1,922	2,162	4
1,200	1,440	1,680	1,920	2,160	5
1,200	1,440	1,680	1,920	2,160	6
1,199	1,439	1,679	1,918	2,158	7
1,199	1,438	1,678	1,918	2,157	8
1,197	1,436	1,676	1,915	2,155	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Diffe-			
		1.	2.	3.	4.
171,0	2196,617	0,239	0,479	0,718	0,958
1	2199,011	0,239	0,479	0,718	0,957
2	2201,404	0,239	0,478	0,717	0,956
3	2203,795	0,239	0,478	0,717	0,956
4	2206,184	0,239	0,478	0,716	0,955
5	2208,572	0,239	0,477	0,716	0,955
6	2210,959	0,239	0,477	0,716	0,954
7	2213,344	0,238	0,477	0,715	0,954
8	2215,728	0,238	0,477	0,715	0,953
9	2218,111	0,238	0,476	0,714	0,952
172,0	2220,491	0,238	0,476	0,714	0,952
1	2222,872	0,238	0,475	0,713	0,951
2	2225,249	0,238	0,476	0,713	0,951
3	2227,627	0,238	0,475	0,713	0,950
4	2230,003	0,237	0,475	0,712	0,950
5	2232,377	0,237	0,475	0,712	0,949
6	2234,750	0,237	0,474	0,711	0,948
7	2237,121	0,237	0,474	0,711	0,948
8	2239,491	0,237	0,474	0,711	0,948
9	2241,860	0,237	0,473	0,710	0,947
173,0	2244,227	0,237	0,473	0,710	0,947
1	2246,594	0,236	0,473	0,709	0,946
2	2248,958	0,236	0,473	0,709	0,945
3	2251,321	0,236	0,472	0,709	0,945
4	2253,683	0,236	0,472	0,708	0,944
5	2256,044	0,236	0,472	0,708	0,944
6	2258,403	0,236	0,471	0,707	0,943
7	2260,760	0,236	0,471	0,707	0,943
8	2263,117	0,236	0,471	0,707	0,942
9	2265,472	0,235	0,471	0,706	0,942

r e n z e n.					
5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
1,197	1,436	1,676	1,915	2,155	171,0
1,197	1,436	1,675	1,914	2,154	1
1,196	1,435	1,674	1,913	2,152	2
1,195	1,433	1,672	1,911	2,150	3
1,194	1,433	1,672	1,910	2,149	4
1,194	1,432	1,671	1,910	2,148	5
1,193	1,431	1,670	1,908	2,147	6
1,192	1,430	1,669	1,907	2,146	7
1,192	1,430	1,668	1,906	2,145	8
1,190	1,428	1,666	1,904	2,142	9
1,191	1,429	1,667	1,905	2,143	172,0
1,189	1,426	1,664	1,902	2,139	1
1,189	1,427	1,665	1,902	2,140	2
1,188	1,426	1,663	1,901	2,138	3
1,187	1,424	1,662	1,899	2,134	4
1,187	1,424	1,661	1,898	2,136	5
1,186	1,423	1,660	1,897	2,134	6
1,185	1,422	1,659	1,896	2,133	7
1,185	1,421	1,658	1,895	2,132	8
1,184	1,420	1,657	1,894	2,130	9
1,184	1,420	1,657	1,894	2,130	173,0
1,182	1,418	1,655	1,891	2,128	1
1,182	1,418	1,654	1,890	2,127	2
1,181	1,417	1,653	1,890	2,126	3
1,181	1,417	1,653	1,889	2,125	4
1,180	1,415	1,651	1,887	2,123	5
1,179	1,414	1,650	1,886	2,121	6
1,179	1,414	1,650	1,886	2,121	7
1,178	1,413	1,649	1,884	2,120	8
1,177	1,412	1,648	1,883	2,119	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Diffe-			
		1.	2.	3.	4.
1740	2267,826	0,235	0,471	0,706	0,941
1	2270,179	0,235	0,470	0,705	0,940
2	2272,530	0,235	0,470	0,705	0,940
3	2274,879	0,235	0,470	0,705	0,940
4	2277,228	0,235	0,469	0,704	0,938
5	2279,574	0,235	0,469	0,704	0,938
6	2281,920	0,235	0,469	0,704	0,938
7	2284,265	0,234	0,469	0,703	0,937
8	2286,608	0,234	0,468	0,702	0,936
9	2288,949	0,234	0,468	0,702	0,936
1750	2291,289	0,234	0,468	0,702	0,936
1	2293,628	0,234	0,468	0,701	0,935
2	2295,966	0,234	0,467	0,701	0,935
3	2298,303	0,234	0,467	0,701	0,934
4	2300,638	0,233	0,467	0,700	0,933
5	2302,971	0,233	0,467	0,700	0,933
6	2305,304	0,233	0,466	0,699	0,932
7	2307,635	0,233	0,466	0,699	0,932
8	2309,965	0,233	0,465	0,698	0,931
9	2312,292	0,233	0,466	0,698	0,931
1760	2314,620	0,233	0,465	0,698	0,930
1	2316,946	0,232	0,465	0,697	0,930
2	2319,270	0,232	0,465	0,697	0,929
3	2321,593	0,232	0,464	0,697	0,929
4	2323,915	0,232	0,464	0,696	0,928
5	2326,235	0,232	0,464	0,696	0,928
6	2328,554	0,232	0,464	0,695	0,927
7	2330,872	0,232	0,463	0,695	0,927
8	2333,189	0,231	0,463	0,694	0,926
9	2335,503	0,232	0,463	0,695	0,926

r e n z e n.

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
1,176	1,412	1,647	1,882	2,118	174,0
1,176	1,411	1,646	1,881	2,116	1
1,175	1,409	1,644	1,879	2,114	2
1,175	1,409	1,644	1,879	2,114	3
1,173	1,408	1,642	1,877	2,111	4
1,173	1,408	1,642	1,877	2,111	5
1,172	1,407	1,642	1,876	2,111	6
1,172	1,406	1,640	1,875	2,109	7
1,171	1,405	1,639	1,873	2,107	8
1,170	1,404	1,638	1,872	2,106	9
1,170	1,403	1,637	1,871	2,105	175,0
1,169	1,403	1,637	1,870	2,104	1
1,169	1,402	1,636	1,870	2,103	2
1,168	1,401	1,635	1,868	2,102	3
1,167	1,400	1,633	1,866	2,100	4
1,167	1,400	1,633	1,866	2,100	5
1,166	1,399	1,632	1,865	2,098	6
1,165	1,398	1,631	1,864	2,097	7
1,164	1,396	1,629	1,862	2,094	8
1,164	1,397	1,630	1,862	2,095	9
1,163	1,396	1,628	1,861	2,093	176,0
1,162	1,394	1,627	1,859	2,092	1
1,162	1,394	1,626	1,858	2,091	2
1,161	1,393	1,625	1,858	2,090	3
1,160	1,392	1,624	1,856	2,088	4
1,160	1,391	1,623	1,855	2,087	5
1,159	1,391	1,623	1,854	2,086	6
1,159	1,390	1,622	1,854	2,085	7
1,157	1,388	1,620	1,851	2,083	8
1,157	1,389	1,621	1,852	2,084	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Diffe–			
		1.	2.	3.	4.
1770	2337,818	0,231	0,462	0,694	0,925
1	2340,130	0,231	0,462	0,693.	0,924
2	2342,441	0,231	0,462	0,693	0,924
3	2344,751	0,231	0,462	0,693	0,924
4	2347,060	0,231	0,462	0,692	0,923
5	2349,368	0,231	0,461	0,692	0,922
6	2351,674	0,230	0,461	0,691	0,922
7	2353,978	0,230	0,461	0,691	0,922
8	2355,282	0,230	0,460	0,690	0,920
9	2358,583	0,230	0,460	0,691	0,921
1780	2360,885	0,230	0,460	0,690	0,920
1	2363,184	0,230	0,460	0,689	0,919
2	2365,482	0,230	0,459	0,689	0,919
3	2367,779	0,230	0,459	0,689	0,919
4	2370,076	0,229	0,459	0,688	0,917
5	2372,369	0,229	0,459	0,688	0,918
6	2374,663	0,229	0,458	0,688	0,917
7	2376,955	0,229	0,458	0,687	0,916
8	2379,245	0,229	0,458	0,687	0,916
9	2381,534	0,229	0,457	0,686	0,915
1790	2383,822	0,229	0,457	0,686	0,915
1	2386,109	0,229	0,457	0,686	0,914
2	2388,395	0,228	0,457	0,685	0,914
3	2390,679	0,228	0,456	0,685	0,913
4	2392,961	0,228	0,457	0,685	0,913
5	2395,244	0,228	0,456	0,684	0,912
6	2397,523	0,228	0,456	0,684	0,912
7	2399,803	0,228	0,456	0,683	0,911
8	2402,081	0,228	0,455	0,683	0,911
9	2404,358	0,228	0,455	0683	0,910

renzen.

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
1,156	1,386	1,618	1,850	2,081	177,0
1,156	1,387	1,618	1,849	2,080	1
1,155	1,386	1,617	1,848	2,079	2
1,155	1,385	1,616	1,847	2,078	3
1,154	1,385	1,616	1,846	2,077	4
1,153	1,384	1614	1,845	2,075	5
1,152	1,382	1,613	1,843	2,074	6
1,152	1,382	1,613	1,843	2,074	7
1,151	1,381	1,611	1,841	2,071	8
1,151	1,381	1,611	1,842	2,072	9
1,150	1,379	1,609	1,839	2,069	178,0
1,149	1,379	1,609	1,838	2,068	1
1,149	1,378	1,608	1,838	2,067	2
1,149	1,378	1,608	1,838	2,067	3
1,147	1,376	1,605	1,834	2,064	4
1,147	1,376	1,606	1,835	2,065	5
1,146	1,375	1,604	1,834	2,063	6
1,145	1,374	1,603	1,832	2,061	7
1,145	1,373	1,602	1,831	2,060	8
1,144	1,373	1,602	1,830	2,059	9
1,144	1,372	1,601	1,830	2,058	179,0
1,143	1,372	1,600	1,829	2,057	1
1,142	1,370	1,599	1,827	2,056	2
1,141	1,369	1,597	1,826	2,054	3
1,142	1,370	1,598	1,826	2,055	4
1,140	1,367	1,595	1,823	2,051	5
1,140	1,368	1,596	1,824	2,052	6
1,139	1,367	1,595	1,822	2,050	7
1,139	1,366	1,594	1,822	2,049	8
1,138	1,365	1,593	1,820	2,048	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Diffe-			
		1.	2.	3.	4.
180,0	2406,633	0,227	0,455	0,682	0,909
1	2408,906	0,227	0,455	0,682	0,909
2	2411,179	0,227	0,454	0,682	0,909
3	2413,451	0,227	0,454	0,681	0,908
4	2415,721	0,227	0,454	0,681	0,908
5	2417,990	0,227	0,453	0,680	0,907
6	2420,257	0,227	0,454	0,680	0,907
7	2422,525	0,226	0,453	0,679	0,906
8	2424,789	0,227	0,453	0,680	0,906
9	2427,054	0,226	0,452	0,679	0,905
181,0	2429,316	0,226	0,452	0,679	0,905
1	2431,578	0,226	0,452	0,678	0,904
2	2433,838	0,226	0,452	0,678	0,904
3	2436,097	0,226	0,452	0,677	0,903
4	2438,356	0,226	0,451	0,677	0,902
5	2440,611	0,226	0,451	0,677	0,902
6	2442,866	0,225	0,451	0,676	0,902
7	2445,120	0,225	0,451	0,676	0,901
8	2447,373	0,225	0,450	0,676	0,901
9	2449,625	0,225	0,450	0,675	0,900
182,0	2451,875	0,225	0,450	0,675	0,900
1	2454,124	0,225	0,450	0,674	0,899
2	2456,372	0,225	0,449	0,674	0,899
3	2458,619	0,224	0,449	0,673	0,898
4	2460,863	0,225	0,449	0,674	0,898
5	2463,108	0,224	0,448	0,673	0,897
6	2465,351	0,224	0,448	0,672	0,896
7	2467,592	0,224	0,448	0,672	0,896
8	2469,833	0,224	0,448	0,672	0,896
9	2472,072	0,224	0,448	0,671	0,895

r e n z e n.

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
1,137	1,364	1,591	1,818	2,046	180,0
1,137	1,364	1,591	1,818	2,046	1
1,136	1,363	1,590	1,818	2,045	2
1,135	1,362	1,589	1,816	2,043	3
1,135	1,361	1,588	1,815	2,042	4
1,134	1,360	1,587	1,814	2,040	5
1,134	1,361	1,588	1,814	2,041	6
1,132	1,358	1,585	1,811	2,038	7
1,133	1,359	1,586	1,812	2,039	8
1,131	1,357	1,583	1,810	2,036	9
1,131	1,357	1,583	1,810	2,036	181,0
1,130	1,356	1,582	1,808	2,034	1
1,130	1,355	1,581	1,807	2,033	2
1,129	1,355	1,581	1,806	2,032	3
1,128	1,354	1,579	1,805	2,030	4
1,128	1,353	1,579	1,804	2,030	5
1,127	1,352	1,578	1,803	2,029	6
1,127	1,352	1,577	1,802	2,028	7
1,126	1,351	1,576	1,802	2,027	8
1,125	1,350	1,575	1,800	2,025	9
1,125	1,349	1,574	1,799	2,024	182,0
1,124	1,349	1,574	1,798	2,023	1
1,124	1,348	1,573	1,798	2,022	2
1,122	1,346	1,571	1,795	2,020	3
1,123	1,347	1,572	1,796	2,021	4
1,122	1,346	1,570	1,794	2,019	5
1,122	1,345	1,569	1,793	2,017	6
1,122	1,345	1,569	1,793	2,017	7
1,120	1,343	1,567	1,791	2,015	8
1,119	1,343	1,567	1,790	2,014	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Diffe-			
		1.	2.	3.	4.
183,0	2474,310	0,224	0,447	0,671	0,894
1	2476,546	0,224	0,447	0,671	0,895
2	2478,783	0,223	0,447	0,670	0,894
3	2481,017	0,223	0,446	0,670	0,893
4	2483,249	0,223	0,447	0,670	0,893
5	2485,482	0,223	0,446	0,669	0,892
6	2487,713	0,223	0,446	0,669	0,892
7	2489,942	0,223	0,446	0,668	0,891
8	2492,170	0,223	0,445	0,668	0,891
9	2494,397	0,223	0,445	0,668	0,890
184,0	2496,623	0,223	0,445	0,668	0,890
1	2498,848	0,222	0,445	0,667	0,889
2	2501,071	0,222	0,444	0,667	0,889
3	2503,293	0,222	0,444	0,666	0,888
4	2505,514	0,222	0,444	0,666	0,888
5	2507,734	0,222	0,444	0,666	0,888
6	2509,953	0,222	0,443	0,665	0,887
7	2512,170	0,222	0,443	0,665	0,886
8	2514,386	0,222	0,443	0,665	0,886
9	2516,601	0,221	0,443	0,664	0,886
185,0	2518,815	0,221	0,442	0,664	0,885
1	2521,027	0,221	0,442	0,664	0,885
2	2523,239	0,221	0,442	0,663	0,884
3	2525,449	0,221	0,442	0,663	0,884
4	2527,658	0,221	0,442	0,662	0,883
5	2529,866	0,221	0,441	0,662	0,883
6	2532,073	0,221	0,441	0,662	0,882
7	2534,278	0,220	0,441	0,661	0,882
8	2536,482	0,220	0,441	0,661	0,881
9	2538,685	0,220	0,440	0,661	0,881

renzen.

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
1,118	1,342	1,565	1,789	2,012	183,0
1,119	1,342	1,566	1,790	2,013	1
1,117	1,340	1,564	1,787	2,011	2
1,116	1,339	1,562	1,786	2,009	3
1,117	1,340	1,563	1,786	2,010	4
1,116	1,339	1,561	1,785	2,008	5
1,115	1,337	1,560	1,783	2,006	6
1,114	1,336	1,557	1,782	2,005	7
1,114	1,336	1,559	1,782	2,004	8
1,113	1,336	1,558	1,781	2,003	9
1,113	1,335	1,558	1,780	2,003	184,0
1,112	1,334	1,556	1,778	2,001	1
1,111	1,333	1,555	1,778	2,000	2
1,111	1,333	1,555	1,777	1,999	3
1,110	1,332	1,554	1,776	1,998	4
1,110	1,331	1,550	1,775	1,997	5
1,109	1,330	1,552	1,774	1,995	6
1,108	1,330	1,551	1,773	1,994	7
1,108	1,329	1,551	1,772	1,994	8
1,107	1,328	1,550	1,771	1,993	9
1,106	1,327	1,548	1,770	1,991	185,0
1,106	1,327	1,548	1,770	1,991	1
1,105	1,326	1,547	1,768	1,989	2
1,105	1,325	1,546	1,767	1,988	3
1,104	1,325	1,546	1,766	1,987	4
1,104	1,324	1,545	1,766	1,986	5
1,103	1,323	1,544	1,764	1,985	6
1,102	1,322	1,543	1,763	1,984	7
1,102	1,322	1,542	1,762	1,983	8
1,101	1,321	1,541	1,762	1,982	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Differe- 1.	2.	3.	4.
186,0	2540,887	0,220	0,440	0,660	0,880
1	2543,088	0,220	0,440	0,660	0,880
2	2545,288	0,219	0,440	0,659	0,879
3	2547,486	0,220	0,439	0,659	0,879
4	2549,683	0,220	0,439	0,659	0,878
5	2551,878	0,220	0,439	0,659	0,878
6	2554,073	0,219	0,439	0,658	0,878
7	2556,267	0,219	0,439	0,658	0,877
8	2558,460	0,219	0,438	0,657	0,876
9	2560,651	0,219	0,438	0,657	0,876
187,0	2562,841	0,219	0,438	0,657	0,876
1	2565,030	0,219	0,437	0,656	0,875
2	2567,217	0,219	0,438	0,656	0,875
3	2569,405	0,219	0,437	0,656	0,874
4	2571,590	0,218	0,437	0,655	0,874
5	2573,774	0,218	0,437	0,655	0,873
6	2575,957	0,218	0,436	0,655	0,873
7	2578,139	0,218	0,436	0,654	0,872
8	2580,320	0,218	0,436	0,654	0,872
9	2582,500	0,218	0,435	0,653	0,871
188,0	2584,677	0,218	0,436	0,653	0,871
1	2586,855	0,218	0,435	0,653	0,870
2	2589,031	0,218	0,435	0,653	0,870
3	2591,206	0,217	0,435	0,652	0,870
4	2593,380	0,217	0,435	0,652	0,869
5	2595,553	0,217	0,434	0,651	0,868
6	2597,724	0,217	0,434	0,651	0,868
7	2599,895	0,217	0,434	0,651	0,868
8	2602,064	0,217	0,434	0,650	0,867
9	2604,232	0,217	0,433	0,650	0,867

renzen.

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
1,101	1,321	1,541	1,761	1,981	186,0
1,100	1,320	1,540	1,760	1,980	1
1,099	1,319	1,539	1,758	1,978	2
1,099	1,318	1,538	1,758	1,977	3
1,098	1,317	1,537	1,756	1,976	4
1,098	1,317	1,537	1,756	1,976	5
1,097	1,316	1,536	1,755	1,975	6
1,097	1,316	1,535	1,754	1,974	7
1,096	1,315	1,534	1,753	1,972	8
1,095	1,314	1,533	1,752	1,971	9
1,095	1,313	1,532	1,751	1,970	187,0
1,094	1,312	1,531	1,750	1,968	1
1,094	1,313	1,532	1,750	1,969	2
1,093	1,311	1,530	1,748	1,967	3
1,092	1,310	1,529	1,747	1,966	4
1,092	1,310	1,528	1,746	1,965	5
1,091	1,309	1,527	1,746	1,964	6
1,091	1,309	1,527	1,745	1,963	7
1,090	1,308	1,526	1,744	1,962	8
1,089	1,306	1,524	1,742	1,959	9
1,089	1,307	1,525	1,741	1,960	188,0
1,088	1,306	1,523	1,741	1,958	1
1,088	1,305	1,523	1,740	1,958	2
1,087	1,304	1,522	1,739	1,957	3
1,087	1,304	1,521	1,738	1,956	4
1,086	1,303	1,520	1,737	1,954	5
1,086	1,303	1,520	1,737	1,954	6
1,085	1,301	1,518	1,735	1,952	7
1,084	1,301	1,518	1,734	1,952	8
1,084	1,300	1,517	1,734	1,950	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Differe-			
		1.	2.	3.	4.
189,0	2606,399	0,217	0,433	0,650	0,866
1	2608,564	0,217	0,433	0,650	0,866
2	2610,729	0,216	0,433	0,649	0,866
3	2612,893	0,216	0,432	0,649	0,865
4	2615,055	0,216	0,432	0,648	0,864
5	2617,216	0,216	0,432	0,648	0,864
6	2619,376	0,216	0,432	0,648	0,864
7	2621,535	0,216	0,432	0,647	0,863
8	2623,693	0,216	0,431	0,647	0,863
9	2625,850	0,216	0,431	0,647	0,862
190,0	2628,005	0,216	0,431	0,647	0,862
1	2630,160	0,215	0,431	0,646	0,861
2	2632,313	0,215	0,430	0,646	0,861
3	2634,465	0,215	0,430	0,645	0,860
4	2636,616	0,215	0,430	0,645	0,860
5	2638,766	0,215	0,430	0,645	0,860
6	2640,915	0,215	0,429	0,644	0,859
7	2643,062	0,215	0,429	0,644	0,859
8	2645,209	0,215	0,429	0,644	0,858
9	2647,354	0,215	0,429	0,644	0,858
191,0	2649,499	0,214	0,428	0,643	0,857
1	2651,641	0,214	0,428	0,643	0,857
2	2653,783	0,214	0,428	0,643	0,857
3	2655,925	0,214	0,428	0,642	0,856
4	2658,064	0,214	0,428	0,641	0,855
5	2660,203	0,214	0,427	0,641	0,855
6	2662,340	0,214	0,427	0,641	0,854
7	2664,476	0,214	0,427	0,641	0,854
8	2666,612	0,213	0,427	0,640	0,854
9	2668,746	0,213	0,427	0,640	0,853

r e n z e n .

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
1,083	1,299	1,516	1,732	1,949	189,0
1,083	1,299	1,516	1,732	1,949	1
1,082	1,298	1,515	1,731	1,948	2
1,081	1,297	1,513	1,730	1,946	3
1,082	1,297	1,513	1,729	1,945	4
1,082	1,296	1,512	1,728	1,944	5
1,080	1,295	1,511	1,727	1,943	6
1,079	1,295	1,511	1,726	1,942	7
1,079	1,294	1,510	1,726	1,941	8
1,078	1,293	1,509	1,724	1,940	9
1,078	1,293	1,509	1,724	1,940	190,0
1,077	1,292	1,507	1,722	1,938	1
1,076	1,291	1,506	1,722	1,937	2
1,076	1,291	1,506	1,721	1,936	3
1,075	1,290	1,505	1,720	1,935	4
1,075	1,289	1,504	1,719	1,933	5
1,074	1,288	1,503	1,718	1,932	6
1,074	1,288	1,503	1,718	1,932	7
1,073	1,287	1,502	1,714	1,931	8
1,073	1,287	1,502	1,714	1,931	9
1,071	1,285	1,499	1,714	1,928	191,0
1,071	1,285	1,499	1,714	1,928	1
1,071	1,285	1,499	1,714	1,928	2
1,070	1,283	1,497	1,711	1,925	3
1,069	1,283	1,497	1,710	1,924	4
1,069	1,282	1,496	1,710	1,923	5
1,068	1,282	1,495	1,709	1,922	6
1,068	1,282	1,495	1,709	1,922	7
1,067	1,280	1,494	1,707	1,921	8
1,067	1,280	1,493	1,706	1,920	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Diffe 1.	2.	3.	4.
1920	2670,879	0,213	0,426	0,640	0,853
1	2673,011	0,213	0,426	0,639	0,852
2	2675,142	0,213	0,426	0,639	0,852
3	2677,272	0,213	0,426	0,638	0,851
4	2679,400	0,213	0,425	0,638	0,851
5	2681,527	0,213	0,425	0,638	0,851
6	2683,654	0,213	0,425	0,638	0,850
7	2685,779	0,212	0,425	0,637	0,850
8	2686,903	0,212	0,425	0,637	0,849
9	2690,026	0,212	0,425	0,637	0,849
1930	2692,149	0,212	0,424	0,636	0,848
1	2694,270	0,212	0,424	0,636	0,848
2	2696,389	0,212	0,424	0,636	0,848
3	2698,508	0,212	0,424	0,635	0,847
4	2700,626	0,212	0,423	0,635	0,846
5	2702,742	0,212	0,423	0,635	0,846
6	2704,858	0,211	0,423	0,634	0,846
7	2706,972	0,211	0,423	0,634	0,845
8	2709,085	0,211	0,423	0,634	0,845
9	2711,197	0,211	0,422	0,633	0,844
1940	2713,308	0,211	0,422	0,633	0,844
1	2715,418	0,211	0,422	0,633	0,844
2	2717,527	0,211	0,422	0,632	0,843
3	2719,635	0,211	0,421	0,632	0,843
4	2721,742	0,211	0,421	0,632	0,842
5	2723,847	0,211	0,421	0,632	0,842
6	2725,952	0,210	0,421	0,631	0,842
7	2728,056	0,210	0,420	0,631	0,841
8	2730,158	0,210	0,420	0,630	0,840
9	2732,259	0,210	0,420	0,630	0,840

r e n z e n

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
1,066	1,279	1,492	1,706	1,919	192,0
1,066	1,279	1,492	1,705	1,918	1
1,065	1,278	1,491	1,704	1,917	2
1,064	1,277	1,490	1,702	1,915	3
1,064	1,276	1,489	1,702	1,914	4
1,064	1,276	1,489	1,702	1,914	5
1,063	1,275	1,488	1,700	1,913	6
1,062	1,274	1,487	1,699	1,912	7
1,062	1,274	1,486	1,698	1,911	8
1,062	1,274	1,486	1,698	1,911	9
1,061	1,273	1,485	1,697	1,909	193,0
1,060	1,271	1,483	1,695	1,907	1
1,060	1,271	1,483	1,695	1,907	2
1,059	1,271	1,483	1,694	1,906	3
1,058	1,270	1,481	1,693	1,904	4
1,058	1,270	1,481	1,693	1,904	5
1,057	1,268	1,480	1,691	1,903	6
1,057	1,268	1,479	1,690	1,902	7
1,056	1,267	1,478	1,690	1,901	8
1,056	1,267	1,478	1,689	1,900	9
1,055	1,266	1,477	1,688	1,899	194,0
1,055	1,265	1,476	1,687	1,898	1
1,054	1,265	1,476	1,686	1,897	2
1,054	1,264	1,475	1,686	1,896	3
1,053	1,263	1,474	1,684	1,895	4
1,053	1,263	1,474	1,684	1,895	5
1,052	1,262	1,473	1,683	1,894	6
1,051	1,261	1,471	1,682	1,892	7
1,051	1,261	1,471	1,681	1,891	8
1,050	1,260	1,470	1,680	1,890	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Differe-			
		1.	2.	3.	4.
195,0	2734,359	0,210	0,420	0,630	0,840
1	2736,459	0,210	0,419	0,629	0,839
2	2738,556	0,210	0,419	0,629	0,839
3	2740,653	0,210	0,419	0,629	0,839
4	2742,750	0,210	0,419	0,629	0,838
5	2744,845	0,209	0,419	0,628	0,838
6	2746,939	0,209	0,418	0,628	0,837
7	2749,031	0,209	0,418	0,628	0,837
8	2751,123	0,209	0,418	0,627	0,836
9	2753,213	0,209	0,418	0,627	0,836
196,0	2755,303	0,209	0,418	0,626	0,835
1	2757,391	0,209	0,417	0,626	0,835
2	2759,478	0,209	0,417	0,626	0,835
3	2761,565	0,209	0,417	0,626	0,834
4	2763,650	0,209	0,417	0,626	0,834
5	2765,735	0,208	0,416	0,625	0,833
6	2767,817	0,208	0,417	0,625	0,833
7	2769,900	0,208	0,416	0,624	0,832
8	2771,980	0,208	0,416	0,624	0,832
9	2774,060	0,208	0,416	0,624	0,832
197,0	2776,139	0,208	0,416	0,623	0,831
1	2778,217	0,208	0,415	0,623	0,831
2	2780,294	0,208	0,415	0,623	0,830
3	2782,370	0,207	0,415	0,622	0,830
4	2784,444	0,207	0,415	0,622	0,830
5	2786,518	0,207	0,414	0,622	0,829
6	2788,590	0,207	0,414	0,622	0,829
7	2790,662	0,207	0,414	0,621	0,828
8	2792,733	0,207	0,414	0,621	0,828
9	2794,802	0,207	0,414	0,621	0,828

renzen.					Barometer-Stände Lin.
5.	6.	7.	8.	9.	
1,050	1,260	1,470	1,680	1,890	195,0
1,049	1,258	1,468	1,678	1,887	1
1,049	1,258	1,468	1,678	1,887	2
1,049	1,258	1,468	1,678	1,887	3
1,048	1,257	1,467	1,676	1,886	4
1,047	1,256	1,466	1,675	1,885	5
1,046	1,255	1,464	1,674	1,883	6
1,046	1,255	1,464	1,674	1,883	7
1,045	1,254	1,463	1,672	1,881	8
1,045	1,254	1,463	1,672	1,881	9
1,044	1,253	1,462	1,670	1,879	196,0
1,044	1,252	1,461	1,670	1,878	1
1,044	1,252	1,461	1,670	1,878	2
1,043	1,251	1,460	1,668	1,877	3
1,043	1,251	1,460	1,667	1,877	4
1,041	1,249	1,457	1,666	1,874	5
1,042	1,250	1,458	1,666	1,875	6
1,040	1,248	1,456	1,664	1,872	7
1,040	1,248	1,456	1,664	1,872	8
1,040	1,247	1,455	1,663	1,871	9
1,039	1,247	1,455	1,662	1,870	197,0
1,039	1,246	1,454	1,662	1,869	1
1,038	1,246	1,453	1,661	1,867	2
1,037	1,244	1,452	1,659	1,867	3
1,037	1,244	1,452	1,659	1,867	4
1,036	1,243	1,450	1,658	1,865	5
1,036	1,243	1,450	1,658	1,865	6
1,036	1,243	1,450	1,657	1,864	7
1,035	1,241	1,448	1,655	1,862	8
1,035	1,241	1,448	1,655	1,862	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Diffe-			
		1.	2.	3.	4.
198,0	2796,871	0,207	0,413	0,620	0,827
1	2798,938	0,207	0,413	0,620	0,826
2	2801,004	0,207	0,413	0,620	0,826
3	2803,069	0,207	0,413	0,620	0,826
4	2805,134	0,206	0,413	0,619	0,825
5	2807,197	0,206	0,412	0,618	0,824
6	2809,258	0,206	0,412	0,619	0,825
7	2811,320	0,206	0,412	0,618	0,824
8	2813,380	0,206	0,412	0,618	0,824
9	2815,439	0,206	0,412	0,617	0,823
199,0	2817,497	0,206	0,411	0,617	0,823
1	2819,554	0,206	0,411	0,617	0,822
2	2821,610	0,206	0,411	0,617	0,822
3	2823,665	0,205	0,411	0,616	0,822
4	2825,719	0,205	0,411	0,616	0,821
5	2827,772	0,205	0,410	0,615	0,820
6	2829,823	0,205	0,410	0,616	0,821
7	2831,875	0,205	0,410	0,615	0,820
8	2833,924	0,205	0,410	0,615	0,820
9	2835,973	0,205	0,410	0,614	0,819
200,0	2838,021	0,205	0,409	0,614	0,818
1	2840,067	0,205	0,409	0,614	0,818
2	2842,113	0,204	0,409	0,613	0,818
3	2844,157	0,204	0,409	0,613	0,818
4	2846,201	0,204	0,409	0,613	0,817
5	2848,244	0,204	0,408	0,612	0,816
6	2850,285	0,204	0,408	0,612	0,816
7	2852,326	0,204	0,408	0,612	0,816
8	2854,365	0,204	0,408	0,612	0,816
9	2856,404	0,204	0,408	0,613	0,815

r e n z e n .

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
1,034	1,240	1,449	1,654	1,860	198,0
1,033	1,240	1,446	1,653	1,860	1
1,033	1,239	1,446	1,652	1,859	2
1,033	1,239	1,446	1,652	1,859	3
1,032	1,238	1,445	1,650	1,857	4
1,031	1,237	1,443	1,649	1,854	5
1,031	1,237	1,443	1,650	1,856	6
1,030	1,236	1,442	1,648	1,854	7
1,030	1,235	1,441	1,647	1,853	8
1,029	1,235	1,441	1,646	1,852	9
1,029	1,234	1,443	1,646	1,851	199,0
1,028	1,234	1,439	1,645	1,850	1
1,028	1,233	1,439	1,644	1,850	2
1,027	1,232	1,438	1,643	1,849	3
1,027	1,232	1,437	1,642	1,848	4
1,026	1,231	1,436	1,641	1,846	5
1,026	1,231	1,436	1,642	1,847	6
1,025	1,229	1,434	1,639	1,844	7
1,025	1,229	1,434	1,639	1,844	8
1,025	1,229	1,434	1,638	1,843	9
1,023	1,228	1,432	1,637	1,843	200,0
1,023	1,228	1,432	1,637	1,843	1
1,022	1,226	1,431	1,635	1,840	2
1,022	1,226	1,431	1,635	1,840	3
1,022	1,226	1,430	1,634	1,839	4
1,021	1,225	1,429	1,633	1,837	5
1,021	1,225	1,429	1,633	1,837	6
1,020	1,223	1,427	1,631	1,835	7
1,020	1,223	1,427	1,631	1,835	8
1,019	1,223	1,427	1,630	1,834	9

Barometer-Stände Lin:	Log.	Differe-			
		1.	2.	3.	4
201,0	2858,442	0,204	0,407	0,611	0,814
1	2860,478	0,204	0,407	0,611	0,814
2	2862,514	0,203	0,407	0,610	0,814
3	2864,548	0,203	0,407	0,610	0,814
4	2866,582	0,203	0,406	0,610	0,813
5	2868,614	0,203	0,406	0,609	0,812
6	2870,645	0,203	0,406	0,609	0,812
7	2872,676	0,203	0,406	0,609	0,812
8	2874,706	0,203	0,405	0,608	0,811
9	2876,777	0,203	0,406	0,608	0,811
202,0	2878,761	0,203	0,405	0,608	0,810
1	2880,787	0,203	0,405	0,608	0,810
2	2882,813	0,203	0,405	0,608	0,810
3	2884,838	0,202	0,405	0,607	0,809
4	2886,861	0,202	0,404	0,607	0,809
5	2888,883	0,202	0,404	0,606	0,808
6	2890,904	0,202	0,404	0,606	0,808
7	2892,925	0,202	0,404	0,606	0,808
8	2894,945	0,202	0,403	0,605	0,807
9	2896,962	0,202	0,404	0,605	0,807
203,0	2898,980	0,202	0,403	0,605	0,807
1	2800,997	0,202	0,403	0,605	0,806
2	2903,012	0,202	0,403	0,605	0,806
3	2905,027	0,201	0,403	0,604	0,805
4	2907,040	0,201	0,403	0,604	0,805
5	2907,053	0,201	0,402	0,603	0,804
6	2911,064	0,201	0,402	0,603	0,804
7	2913,074	0,201	0,402	0,603	0,804
8	2915,084	0,201	0,402	0,602	0,803
9	2917,092	0,201	0,402	0,602	0,804

renzen.

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
1,018	1,222	1,425	1,629	1,832	201,0
1,018	1,222	1,425	1,629	1,832	1
1,017	1,222	1,424	1,627	1,831	2
1,017	1,222	1,424	1,627	1,831	3
1,016	1,219	1,422	1,626	1,829	4
1,016	1,219	1,422	1,625	1,828	5
1,016	1,219	1,422	1,625	1,828	6
1,015	1,218	1,421	1,624	1,827	7
1,014	1,216	1,419	1,622	1,824	8
1,014	1,217	1,420	1,622	1,825	9
1,013	1,216	1,418	1,621	1,823	202,0
1,013	1,216	1,418	1,621	1,823	1
1,013	1,215	1,418	1,620	1,823	2
1,012	1,214	1,416	1,618	1,821	3
1,011	1,213	1,415	1,618	1,820	4
1,011	1,213	1,415	1,617	1,819	5
1,011	1,213	1,415	1,617	1,819	6
1,010	1,212	1,414	1,616	1,818	7
1,009	1,210	1,412	1,614	1,815	8
1,009	1,211	1,413	1,614	1,816	9
1,009	1,210	1,412	1,614	1,815	203,0
1,008	1,209	1,411	1,612	1,814	1
1,008	1,209	1,411	1,612	1,814	2
1,007	1,208	1,409	1,610	1,812	3
1,007	1,208	1,409	1,610	1,812	4
1,006	1,207	1,408	1,609	1,810	5
1,005	1,206	1,407	1,608	1,809	6
1,005	1,206	1,407	1,608	1,809	7
1,004	1,205	1,406	1,606	1,807	8
1,005	1,205	1,406	1,607	1,808	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Differe-			
		1.	2.	3.	4.
204,0	2919,101	0,201	0,401	0,602	0,802
1	2921,107	0,201	0,401	0,602	0,802
2	2923,112	0,201	0,401	0,602	0,802
3	2925,119	0,200	0,401	0,601	0,802
4	2927,121	0,200	0,400	0,601	0,801
5	2929,123	0,200	0,400	0,601	0,801
6	2931,125	0,200	0,400	0,600	0,800
7	2933,125	0,200	0,400	0,600	0,800
8	2935,126	0,200	0,400	0,598	0,799
9	2937,124	0,200	0,400	0,598	0,799
205,0	2939,122	0,200	0,399	0,599	0,799
1	2941,119	0,200	0,399	0,599	0,798
2	2943,115	0,199	0,399	0,598	0,798
3	2945,109	0,199	0,399	0,598	0,798
4	2947,103	0,199	0,399	0,598	0,797
5	2949,096	0,199	0,398	0,598	0,797
6	2951,088	0,199	0,398	0,597	0,796
7	2953,079	0,199	0,398	0,597	0,796
8	2955,069	0,199	0,398	0,596	0,795
9	2957,057	0,199	0,398	0,597	0,796
206,0	2959,046	0,199	0,397	0,596	0,795
1	2961,033	0,199	0,397	0,596	0,795
2	2963,020	0,198	0,397	0,595	0,794
3	2965,304	0,199	0,397	0,596	0,794
4	2966,989	0,198	0,397	0,595	0,793
5	2968,972	0,198	0,396	0,595	0,793
6	2970,954	0,198	0,396	0,595	0,793
7	2972,936	0,198	0,396	0,594	0,794
8	2974,915	0,198	0,396	0,594	0,792
9	2976,895	0,198	0,396	0,593	0,791

renzen					Barometer-Stände Lin.
5.	6.	7.	8.	9.	
1,003	1,204	1,404	1,605	1,805	204,0
1,003	1,203	1,404	1,604	1,805	1
1,003	1,203	1,404	1,604	1,805	2
1,002	1,202	1,403	1,603	1,804	3
1,001	1,201	1,401	1,602	1,802	4
1,001	1,201	1,400	1,602	1,802	5
1,000	1,200	1,400	1,600	1,800	6
1,001	1,201	1,401	1,601	1,801	7
0,999	1,199	1,399	1,598	1,798	8
0,999	1,199	1,399	1,598	1,798	9
0,999	1,198	1,398	1,598	1,797	205,0
0,998	1,198	1,397	1,597	1,796	1
0,997	1,196	1,396	1,595	1,795	2
0,997	1,196	1,396	1,595	1,795	3
0,997	1,196	1,395	1,594	1,794	4
0,996	1,195	1,394	1,594	1,793	5
0,996	1,195	1,394	1,593	1,792	6
0,995	1,194	1,393	1,592	1,791	7
0,994	1,193	1,392	1,590	1,789	8
0,991	1,193	1,392	1,591	1,790	9
0,994	1,192	1,391	1,590	1,888	206,0
0,994	1,192	1,391	1,590	1,888	1
0,992	1,190	1,389	1,587	1,785	2
0,993	1,191	1,390	1,588	1,787	3
0,992	1,190	1,388	1,586	1,785	4
0,991	1,189	1,387	1,586	1,784	5
0,991	1,189	1,387	1,586	1,784	6
0,990	1,187	1,385	1,583	1,781	7
0,990	1,188	1,386	1,584	1,782	8
0,989	1,187	1,385	1,582	1,780	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Differe-			
		1.	2.	3.	4
207,0	2978,877	0,198	0,396	0,593	0,791
1	2980,851	0,198	0,395	0,593	0,790
2	2982,828	0,198	0,395	0,593	0,790
3	2984,803	0,198	0,395	0,593	0,790
4	2986,778	0,197	0,395	0,592	0,789
5	2988,751	0,197	0,395	0,592	0,789
6	2990,724	0,197	0,394	0,591	0,789
7	2992,696	0,197	0,394	0,591	0,788
8	2994,666	0,197	0,394	0,591	0,788
9	2996,677	0,197	0,394	0,590	0,787
208,0	2998,605	0,197	0,394	0,591	0,788
1	3000,574	0,197	0,393	0,590	0,786
2	3002,540	0,197	0,393	0,590	0,787
3	3004,507	0,197	0,393	0,590	0,786
4	3006,672	0,197	0,393	0,590	0,786
5	3008,437	0,196	0,392	0,589	0,785
6	3010,399	0,196	0,392	0,589	0,785
7	3012,361	0,196	0,392	0,589	0,785
8	3014,323	0,196	0,392	0,588	0,784
9	3016,283	0,196	0,392	0,588	0,784
209,0	3018,243	0,196	0,392	0,587	0,783
1	3020,201	0,196	0,392	0,588	0,784
2	3022,160	0,196	0,391	0,587	0,782
3	3024,116	0,196	0,391	0,587	0,782
4	3026,072	0,195	0,391	0,586	0,782
5	3028,026	0,196	0,391	0,587	0,782
6	3029,981	0,195	0,391	0,586	0,781
7	3031,933	0,195	0,391	0,586	0,781
8	3033,886	0,195	0,390	0,585	0,780
9	3035,836	0,195	0,390	0,585	0,780

r e n z e n					
5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
0,989	1,187	1,385	1,582	1,780	207,0
0,989	1,186	1,383	1,581	1,778	1
0,988	1,185	1,383	1,580	1,778	2
0,988	1,185	1,383	1,580	1,778	3
0,987	1,184	1,381	1,578	1,776	4
0,987	1,184	1,381	1,578	1,776	5
0,986	1,183	1,380	1,578	1,775	6
0,985	1,182	1,379	1,576	1,773	7
0,986	1,183	1,380	1,577	1,774	8
0,984	1,181	1,378	1,574	1,771	9
0,985	1,181	1,378	1,575	1,772	208,0
0,983	1,180	1,376	1,573	1,769	1
0,984	1,180	1,377	1,574	1,770	2
0,983	1,179	1,376	1,572	1,769	3
0,983	1,179	1,376	1,572	1,769	4
0,981	1,177	1,373	1,570	1,766	5
0,981	1,177	1,373	1,570	1,766	6
0,981	1,177	1,373	1,570	1,766	7
0,980	1,176	1,372	1,568	1,764	8
0,980	1,176	1,372	1,568	1,764	9
0,978	1,175	1,371	1,566	1,762	209,0
0,980	1,175	1,371	1,567	1,762	1
0,978	1,174	1,369	1,565	1,760	2
0,978	1,174	1,369	1,565	1,760	3
0,977	1,172	1,368	1,563	1,759	4
0,978	1,173	1,369	1,564	1,760	5
0,976	1,171	1,366	1,562	1,757	6
0,977	1,172	1,367	1,562	1,758	7
0,975	1,170	1,365	1,560	1,755	8
0,976	1,171	1,366	1,561	1,756	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Diffe			
		1.	2.	3.	4.
210,0	3037,787	0,195	0,390	0,585	0,780
1	3039,737	0,195	0,389	0,584	0,779
2	3041,684	0,195	0,390	0,584	0,779
3	3043,632	0,195	0,389	0,584	0,778
4	3045,578	0,195	0,389	0,584	0,778
5	3047,524	0,195	0,389	0,584	0,778
6	3049,469	0,194	0,389	0,583	0,777
7	3051,412	0,194	0,389	0,583	0,777
8	3053,355	0,194	0,388	0,583	0,777
9	3055,297	0,194	0,388	0,582	0,776
211,0	3057,238	0,194	0,388	0,582	0,776
1	3059,178	0,194	0,388	0,582	0,776
2	3061,117	0,194	0,388	0,581	0,775
3	3063,055	0,194	0,388	0,581	0,775
4	3064,993	0,194	0,387	0,581	0,774
5	3066,929	0,194	0,387	0,581	0,774
6	3068,864	0,194	0,387	0,581	0,774
7	3070,799	0,193	0,387	0,580	0,773
8	3072,733	0,193	0,386	0,580	0,773
9	3074,665	0,193	0,386	0,580	0,773
212,0	3076,597	0,193	0,386	0,579	0,772
1	3078,528	0,193	0,386	0,579	0,772
2	3080,458	0,193	0,385	0,579	0,772
3	3082,387	0,193	0,385	0,578	0,771
4	3084,314	0,193	0,385	0,578	0,771
5	3086,241	0,193	0,385	0,578	0,771
6	3088,168	0,193	0,385	0,578	0,770
7	3090,094	0,102	0,385	0,577	0,770
8	3092,018	0,192	0,385	0,577	0,770
9	3093,942	0,192	0,384	0,577	0,769

r e n z e n.

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
0,975	1,170	1,365	1,560	1,755	210,0
0,974	1,168	1,363	1,558	1,752	1
0,974	1,169	1,364	1,558	1,753	2
0,973	1,168	1,362	1,557	1,751	3
0,973	1,168	1,362	1,557	1,751	4
0,973	1,167	1,362	1,556	1,751	5
0,972	1,166	1,360	1,554	1,749	6
0,972	1,166	1,360	1,554	1,749	7
0,971	1,165	1,359	1,554	1,748	8
0,971	1,165	1,360	1,553	1,747	9
0,970	1,164	1,358	1,552	1,746	211,0
0,970	1,163	1,357	1,551	1,745	1
0,969	1,163	1,357	1,550	1,744	2
0,969	1,163	1,357	1,550	1,744	3
0,968	1,162	1,355	1,549	1,742	4
0,968	1,161	1,355	1,548	1,742	5
0,968	1,161	1,355	1,548	1,742	6
0,967	1,160	1,354	1,547	1,741	7
0,966	1,159	1,352	1,546	1,739	8
0,966	1,159	1,352	1,546	1,739	9
0,966	1,159	1,352	1,545	1,738	212,0
0,965	1,158	1,351	1,544	1,737	1
0,965	1,157	1,350	1,543	1,736	2
0,964	1,156	1,349	1,542	1,734	3
0,964	1,156	1,349	1,542	1,734	4
0,964	1,156	1,349	1,542	1,734	5
0,963	1,156	1,348	1,541	1,733	6
0,962	1,154	1,347	1,539	1,732	7
0,962	1,154	1,347	1,539	1,732	8
0,961	1,153	1,345	1,538	1,730	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Diffe-			
		1.	2.	3.	4.
213,0	3095,864	0,192	0,384	0,577	0,769
1	3097,786	0,192	0,384	0,576	0,768
2	3099,707	0,192	0,384	0,576	0,768
3	3101,627	0,192	0,384	0,576	0,768
4	3103,546	0,192	0,384	0,576	0,768
5	3105,465	0,192	0,383	0,575	0,766
6	3107,381	0,192	0,383	0,575	0,767
7	3109,298	0,192	0,383	0,575	0,766
8	3111,214	0,191	0,383	0,574	0,766
9	3113,128	0,191	0,383	0,574	0,766
214,0	3115,042	0,191	0,383	0,574	0,765
1	3116,955	0,191	0,382	0,574	0,765
2	3118,867	0,191	0,382	0,573	0,764
3	3120,778	0,191	0,382	0,573	0,764
4	3122,688	0,191	0,382	0,573	0,764
5	3124,597	0,191	0,382	0,572	0,763
6	3126,505	0,191	0,382	0,572	0,763
7	3128,413	0,191	0,381	0,572	0,763
8	3130,320	0,191	0,381	0,572	0,762
9	3132,225	0,191	0,381	0,572	0,762
215,0	3134,130	0,190	0,381	0,571	0,762
1	3136,034	0,190	0,381	0,571	0,761
2	3137,937	0,190	0,380	0,571	0,761
3	3139,839	0,190	0,380	0,570	0,760
4	3141,740	0,190	0,380	0,570	0,760
5	3143,641	0,190	0,380	0,570	0,760
6	3145,541	0,190	0,380	0,570	0,760
7	3147,439	0,190	0,379	0,569	0,759
8	3149,336	0,190	0,379	0,569	0,759
9	3151,233	0,190	0,379	0,569	0,759

r e n z e n.

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
0,961	1,153	1,345	1,538	1,730	213,0
0,961	1,153	1,345	1,537	1,729	1
0,960	1,152	1,344	1,536	1,728	2
0,960	1,151	1,343	1,535	1,727	3
0,960	1,151	1,343	1,535	1,727	4
0,958	1,150	1,341	1,533	1,724	5
0,959	1,150	1,342	1,534	1,725	6
0,959	1,150	1,342	1,534	1,725	7
0,957	1,148	1,340	1,531	1,723	8
0,957	1,148	1,340	1,531	1,723	9
0,957	1,148	1,339	1,530	1,722	214,0
0,956	1,147	1,338	1,530	1,721	1
0,956	1,147	1,338	1,529	1,720	2
0,955	1,146	1,337	1,528	1,719	3
0,955	1,145	1,336	1,527	1,718	4
0,954	1,145	1,336	1,526	1,717	5
0,954	1,145	1,336	1,526	1,717	6
0,954	1,144	1,335	1,526	1,716	7
0,953	1,143	1,334	1,524	1,715	8
0,953	1,143	1,334	1,524	1,715	9
0,952	0,142	1,333	1,523	1,714	215,0
0,955	0,142	1,332	1,522	1,713	1
0,951	0,141	1,331	1,522	1,712	2
0,951	0,141	1,331	1,521	1,711	3
0,951	0,141	1,331	1,521	1,711	4
0,950	0,140	1,330	1,520	1,710	5
0,950	0,139	1,329	1,519	1,709	6
0,949	0,138	1,328	1,518	1,707	7
0,949	0,138	1,328	1,518	1,707	8
0,949	0,138	1,328	1,518	1,707	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Diffe-			
		1.	2.	3.	4.
2160	3153,130	0,190	0,379	0,569	0,758
1	3155,025	0,189	0,379	0,568	0,758
2	3156,919	0,189	0,379	0,568	0,757
3	3158,812	0,189	0,379	0,568	0,757
4	3160,705	0,189	0,378	0,567	0,756
5	3162,596	0,189	0,378	0,567	0,757
6	3164,488	0,189	0,378	0,567	0,756
7	3166,377	0,189	0,378	0,567	0,756
8	3168,266	0,189	0,378	0,567	0,756
9	3170,155	0,189	0,377	0,566	0,754
2170	3172,041	0,189	0,377	0,566	0,754
1	3173,927	0,189	0,377	0,566	0,754
2	3175,813	0,189	0,377	0,566	0,754
3	3177,689	0,188	0,377	0,565	0,753
4	3179,581	0,188	0,377	0,565	0,754
5	3181,465	0,188	0,376	0,565	0,753
6	3183,347	0,188	0,376	0,564	0,752
7	3185,228	0,188	0,376	0,564	0,752
8	3187,108	0,188	0,376	0,564	0,752
9	3188,787	0,188	0,376	0,564	0,752
2180	3190,866	0,188	0,376	0,566	0,751
1	3192,744	0,188	0,375	0,563	0,750
2	3194,620	0,188	0,375	0,563	0,750
3	3196,496	0,188	0,375	0,563	0,750
4	3198,972	0,187	0,375	0,562	0,750
5	3200,246	0,187	0,375	0,562	0,750
6	3202,120	0,187	0,374	0,562	0,749
7	3203,992	0,187	0,374	0,562	0,749
8	3205,864	0,187	0,374	0,561	0,748
9	3207,735	0,187	0,374	0,561	0,748

r e n z e n.

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
0,948	1,137	1,327	1,516	1,706	216,0
0,947	1,136	1,326	1,515	1,705	1
0,947	1,136	1,325	1,514	1,704	2
0,947	1,136	1,325	1,514	1,704	3
0,946	1,135	1,324	1,513	1,702	4
0,946	1,135	1,324	1,514	1,703	5
0,945	1,133	1,322	1,511	1,700	6
0,945	1,133	1,322	1,511	1,700	7
0,945	1,133	1,322	1,511	1,700	8
0,943	1,132	1,320	1,509	1,697	9
0,943	0,132	1,320	1,509	1,697	217,0
0,943	0,132	1,320	1,509	1,697	1
0,943	0,131	1,320	1,508	1,697	2
0,942	0,130	1,318	1,506	1,695	3
0,942	0,130	1,319	1,507	1,696	4
0,941	0,129	1,317	1,506	1,694	5
0,941	0,129	1,317	1,505	1,693	6
0,940	0,128	1,316	1,504	1,692	7
0,940	0,127	1,315	1,503	1,691	8
0,940	0,127	1,315	1,503	1,691	9
0,939	1,127	1,315	1,502	1,690	218,0
0,938	1,126	1,313	1,501	1,688	1
0,938	1,126	1,313	1,501	1,688	2
0,938	1,126	1,313	1,501	1,688	3
0,937	1,124	1,312	1,499	1,687	4
0,937	1,124	1,312	1,499	1,687	5
0,936	1,123	1,310	1,498	1,685	6
0,936	1,123	1,310	1,498	1,685	7
0,936	1,123	1,310	1,497	1,684	8
0,935	1,122	1,309	1,496	1,683	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Diffe-			
		1.	2.	3.	4.
219,0	3209,605	0,187	0,374	0,561	0,748
1	3211,474	0,187	0,374	0,560	0,747
2	3213,342	0,187	0,374	0,560	0,747
3	3215,210	0,187	0,373	0,560	0,746
4	3217,076	0,187	0,373	0,660	0,746
5	3218,942	0,187	0,373	0,660	0,746
6	3220,807	0,187	0,373	0,660	0,746
7	3222,672	0,186	0,372	0,659	0,745
8	3224,534	0,186	0,373	0,659	0,745
9	3226,397	0,186	0,372	0,558	0,744
220,0	3228,258	0,186	0,372	0,558	0,744
1	3230,119	0,186	0,372	0,558	0,744
2	3231,979	0,186	0,372	0,558	0,744
3	3233,838	0,186	0,372	0,557	0,743
4	3235,696	0,186	0,371	0,557	0,743
5	3237,553	0,186	0,371	0,557	0,743
6	3239,410	0,186	0,371	0,557	0,742
7	3241,265	0,186	0,371	0,557	0,742
8	3243,120	0,185	0,371	0,556	0,742
9	3244,974	0,185	0,371	0,557	0,741
221,0	3246,827	0,185	0,370	0,556	0,741
1	3248,679	0,185	0,370	0,555	0,740
2	3250,530	0,185	0,370	0,555	0,740
3	3252,381	0,185	0,370	0,555	0,740
4	3254,231	0,185	0,370	0,555	0,740
5	3256,080	0,185	0,370	0,554	0,739
6	3257,928	0,185	0,369	0,554	0,739
7	3259,775	0,185	0,369	0,554	0,738
8	3261,621	0,185	0,369	0,554	0,738
9	3263,467	0,185	0,369	0,554	0,738

r e n z e n.					Barometer-Stände Lin.
5.	6.	7.	8.	9.	
0,935	1,121	1,308	1,495	1,682	219,0
0,934	1,121	1,308	1,494	1,681	1
0,934	1,121	1,308	1,494	1,681	2
0,933	1,120	1,306	1,493	1,679	3
0,933	1,120	1,306	1,493	1,679	4
0,933	1,119	1,306	1,492	1,679	5
0,933	1,119	1,306	1,492	1,679	6
0,931	1,117	1,303	1,490	1,676	7
0,932	1,118	1,304	1,490	1,677	8
0,931	1,117	1,303	1,489	1,675	9
0,931	1,117	1,303	1,489	1,675	220,0
0,930	1,116	1,302	1,488	1,674	1
0,930	1,115	1,301	1,487	1,673	2
0,929	1,115	1,301	1,486	1,672	3
0,929	1,114	1,300	1,486	1,671	4
0,929	1,114	1,300	1,486	1,671	5
0,928	1,113	1,299	1,484	1,670	6
0,928	1,113	1,299	1,484	1,670	7
0,927	1,112	1,298	1,483	1,669	8
0,927	1,112	1,297	1,482	1,668	9
0,926	1,111	1,296	1,482	1,667	221,0
0,926	1,111	1,296	1,481	1,666	1
0,926	1,111	1,296	1,481	1,666	2
0,925	1,110	1,295	1,480	1,665	3
0,925	1,109	1,294	1,479	1,664	4
0,924	1,109	1,294	1,478	1,663	5
0,924	1,108	1,293	1,478	1,663	6
0,923	1,108	1,292	1,477	1,662	7
0,923	1,108	1,292	1,477	1,662	8
0,923	1,108	1,292	1,476	1,661	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Diffe-			
		1.	2.	3.	4.
222,0	3265,312	0,184	0,369	0,353	0,738
1	3267,756	0,184	0,369	0,353	0,737
2	3268,999	0,184	0,368	0,353	0,737
3	3270,841	0,184	0,368	0,353	0,737
4	3272,683	0,184	0,368	0,352	0,736
5	3274,523	0,184	0,368	0,352	0,736
6	3276,363	0,184	0,368	0,352	0,736
7	3278,202	0,184	0,368	0,351	0,735
8	3280,040	0,184	0,368	0,351	0,735
9	3281,878	0,184	0,367	0,351	0,734
223,0	3283,714	0,184	0,367	0,551	0,734
1	3285,550	0,183	0,367	0,550	0,734
2	3287,384	0,183	0,367	0,550	0,734
3	3289,218	0,183	0,367	0,550	0,734
4	3291,052	0,183	0,366	0,549	0,732
5	3292,883	0,183	0,366	0,550	0,733
6	3294,715	0,183	0,366	0,549	0,732
7	3296,546	0,183	0,366	0,549	0,732
8	3298,376	0,183	0,366	0,549	0,732
9	3300,205	0,183	0,366	0,549	0,731
224,0	3302,033	0,183	0,365	0,548	0,731
1	3303,861	0,182	0,365	0,548	0,730
2	3305,687	0,182	0,365	0,548	0,730
3	3307,513	0,182	0,365	0,548	0,730
4	3309,339	0,182	0,365	0,547	0,729
5	3311,162	0,182	0,365	0,547	0,729
6	3312,986	0,182	0,364	0,547	0,729
7	3314,808	0,182	0,364	0,547	0,729
8	3316,630	0,182	0,364	0,546	0,728
9	3318,451	0,182	0,364	0,546	0,728

renzen.					Barometer-Stände Lin.
5.	6.	7.	8.	9.	
0,922	1,106	1,291	1,475	1,660	222,0
0,922	1,106	1,290	1,474	1,659	1
0,921	1,105	1,289	1,474	1,658	2
0,921	1,105	1,289	1,474	1,658	3
0,920	1,104	1,288	1,472	1,656	4
0,920	1,104	1,288	1,472	1,656	5
0,920	1,103	1,287	1,471	1,655	6
0,919	1,103	1,287	1,470	1,654	7
0,919	1,103	1,287	1,470	1,654	8
0,918	1,102	1,285	1,469	1,652	9
0,918	1,102	1,285	1,469	1,652	223,0
0,917	1,100	1,284	1,467	1,651	1
0,917	1,100	1,284	1,467	1,651	2
0,917	1,100	1,284	1,467	1,651	3
0,916	1,099	1,282	1,463	1,648	4
0,916	1,099	1,282	1,466	1,649	5
0,916	1,099	1,282	1,465	1,648	6
0,915	1,098	1,281	1,464	1,647	7
0,915	1,097	1,280	1,463	1,646	8
0,914	1,097	1,280	1,462	1,645	9
0,914	1,097	1,280	1,462	1,645	224,0
0,913	1,096	1,278	1,461	1,643	1
0,913	1,096	1,278	1,461	1,643	2
0,913	1,096	1,278	1,461	1,643	3
0,912	1,093	1,276	1,458	1,641	4
0,912	1,094	1,277	1,459	1,642	5
0,911	1,093	1,275	1,458	1,640	6
0,911	1,093	1,275	1,458	1,640	7
0,911	1,093	1,275	1,457	1,639	8
0,910	1,092	1,274	1,456	1,638	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Differe- 1.	2.	3.	4.
225,0	3320,271	0,182	0,364	0,546	0,728
1	3322,090	0,182	0,364	0,546	0,728
2	3323,909	0,182	0,364	0,545	0,727
3	3325,727	0,182	0,363	0,545	0,726
4	3327,543	0,182	0,363	0,545	0,726
5	3329,359	0,182	0,363	0,545	0,726
6	3331,175	0,182	0,363	0,545	0,726
7	3332,990	0,181	0,363	0,544	0,725
8	3334,803	0,181	0,363	0,544	0,725
9	3336,616	0,181	0,362	0,544	0,725
226,0	3338,428	0,181	0,362	0,544	0,725
1	3340,240	0,181	0,362	0,543	0,724
2	3342,050	0,181	0,362	0,543	0,724
3	3343,860	0,181	0,362	0,542	0,723
4	3345,668	0,181	0,362	0,542	0,723
5	3347,476	0,181	0,362	0,542	0,723
6	3349,284	0,181	0,361	0,542	0,722
7	3351,090	0,181	0,361	0,542	0,722
8	3352,896	0,181	0,361	0,542	0,722
9	3354,701	0,180	0,361	0,541	0,722
227,0	3356,505	0,180	0,361	0,541	0,721
1	3358,308	0,180	0,360	0,541	0,721
2	3360,110	0,180	0,360	0,541	0,721
3	3361,912	0,180	0,360	0,541	0,721
4	3363,714	0,180	0,360	0,540	0,720
5	3365,514	0,180	0,360	0,540	0,720
6	3367,313	0,180	0,360	0,539	0,719
7	3369,111	0,180	0,360	0,539	0,719
8	3370,909	0,180	0,359	0,539	0,719
9	3372,706	0,180	0,359	0,539	0,718

renzen.

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
0,910	1,091	1,273	1,455	1,637	225,0
0,910	1,091	1,273	1,455	1,637	1
0,909	1,091	1,273	1,454	1,636	2
0,903	1,090	1,271	1,453	1,634	3
0,903	1,090	1,271	1,453	1,634	4
0,903	1,090	1,271	1,453	1,634	5
0,908	1,089	1,271	1,452	1,634	6
0,907	1,088	1,269	1,450	1,632	7
0,907	1,088	1,269	1,450	1,632	8
0,906	1,087	1,268	1,450	1,631	9
0,906	1,087	1,268	1,450	1,631	226,0
0,905	1,086	1,267	1,448	1,629	1
0,905	1,086	1,267	1,448	1,629	2
0,904	1,085	1,266	1,446	1,627	3
0,904	1,085	1,266	1,446	1,627	4
0,904	1,085	1,266	1,446	1,627	5
0,903	1,084	1,264	1,445	1,625	6
0,903	1,084	1,264	1,445	1,625	7
0,903	1,083	1,264	1,444	1,625	8
0,902	1,082	1,263	1,443	1,624	9
0,902	1,082	1,262	1,442	1,623	227,0
0,901	1,081	1,261	1,442	1,622	1
0,901	1,081	1,261	1,442	1,622	2
0,901	1,081	1,261	1,442	1,622	3
0,900	1,080	1,260	1,440	1,620	4
0,900	1,079	1,259	1,439	1,619	5
0,899	1,079	1,259	1,438	1,618	6
0,899	1,079	1,259	1,438	1,618	7
0,899	1,078	1,258	1,438	1,617	8
0,898	1,078	1,257	1,437	1,616	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Diffe- 1.	2.	3.	4.
228,0	3374,502	0,180	0,359	0,539	0,718
1	3376,298	0,179	0,359	0,538	0,718
2	3378,092	0,179	0,359	0,538	0,718
3	3379,886	0,179	0,359	0,538	0,717
4	3381,679	0,179	0,358	0,538	0,717
5	3383,471	0,179	0,358	0,538	0,717
6	3385,263	0,179	0,358	0,537	0,716
7	3387,054	0,179	0,358	0,537	0,716
8	3388,843	0,179	0,358	0,537	0,716
9	3390,633	0,179	0,358	0,536	0,715
229,0	3392,421	0,179	0,358	0,536	0,715
1	3394,209	0,179	0,357	0,536	0,714
2	3395,995	0,179	0,357	0,536	0,715
3	3397,782	0,178	0,357	0,535	0,714
4	3399,566	0,179	0,357	0,536	0,714
5	3401,351	0,178	0,357	0,535	0,714
6	3403,135	0,178	0,357	0,535	0,713
7	3404,918	0,178	0,356	0,534	0,712
8	3406,699	0,178	0,356	0,535	0,713
9	3408,481	0,178	0,356	0,534	0,712
230,0	3410,261	0,178	0,356	0,533	0,711
1	3412,041	0,178	0,356	0,533	0,711
2	3413,820	0,178	0,356	0,533	0,711
3	3415,598	0,178	0,356	0,533	0,711
4	3417,376	0,178	0,355	0,533	0,710
5	3419,152	0,178	0,355	0,533	0,711
6	3420,929	0,178	0,355	0,533	0,710
7	3422,704	0,177	0,355	0,532	0,710
8	3424,478	0,177	0,355	0,532	0,709
9	3426,251	0,177	0,355	0,532	0,710

renzen.					Barometer-Stände Lin.
5.	6.	7.	8.	9.	
0,898	1,078	1,257	1,437	1,616	228,0
0,897	1,076	1,256	1,435	1,615	1
0,897	1,076	1,256	1,435	1,615	2
0,897	1,076	1,255	1,434	1,614	3
0,896	1,075	1,254	1,434	1,613	4
0,896	1,075	1,254	1,434	1,613	5
0,896	1,075	1,254	1,433	1,612	6
0,895	1,073	1,252	1,431	1,610	7
0,895	1,074	1,253	1,432	1,611	8
0,894	1,073	1,252	1,430	1,609	9
0,894	1,073	1,252	1,430	1,609	229,0
0,893	1,072	1,350	1,429	1,607	1
0,894	1,071	1,251	1,430	1,608	2
0,892	1,070	1,249	1,427	1,606	3
0,893	1,071	1,250	1,428	1,607	4
0,892	1,070	1,249	1,427	1,606	5
0,892	1,070	1,248	1,426	1,605	6
0,891	1,069	1,247	1,425	1,603	7
0,891	1,069	1,247	1,426	1,604	8
0,890	1,068	1,246	1,424	1,602	9
0,890	1,068	1,246	1,424	1,602	230,0
0,890	1,067	1,245	1,423	1,601	1
0,889	1,067	1,245	1,422	1,600	2
0,889	1,067	1,245	1,422	1,600	3
0,888	1,066	1,243	1,421	1,598	4
0,889	1,066	1,244	1,422	1,599	5
0,888	1,065	1,243	1,420	1,598	6
0,887	1,064	1,242	1,419	1,597	7
0,887	1,064	1,241	1,418	1,596	8
0,887	1,064	1,242	1,419	1,596	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Diffe-			
		1.	2.	3.	4.
231,0	3428,025	0,177	0,354	0,531	0,708
1	3429,496	0,177	0,354	0,532	0,709
2	3431,568	0,177	0,354	0,531	0,708
3	3433,338	0,177	0,354	0,531	0,708
4	3435,109	0,177	0,354	0,530	0,707
5	3436,877	0,177	0,354	0,531	0,708
6	3438,646	0,177	0,353	0,530	0,707
7	3440,413	0,177	0,353	0,530	0,707
8	3442,180	0,177	0,353	0,530	0,706
9	3443,945	0,176	0,353	0,530	0,706
232,0	3445,711	0,176	0,353	0,529	0,706
1	3447,475	0,176	0,353	0,529	0,706
2	3449,239	0,176	0,353	0,529	0,705
3	3451,002	0,176	0,352	0,529	0,705
4	3452,764	0,176	0,352	0,529	0,705
5	3454,526	0,176	0,352	0,528	0,704
6	3456,286	0,176	0,352	0,528	0,704
7	3458,046	0,176	0,352	0,528	0,704
8	3459,806	0,176	0,352	0,527	0,703
9	3461,564	0,176	0,352	0,527	0,703
233,0	3463,321	0,176	0,352	0,527	0,703
1	3465,079	0,176	0,351	0,527	0,702
2	3466,834	0,176	0,351	0,527	0,702
3	3468,589	0,176	0,351	0,527	0,702
4	3470,745	0,175	0,351	0,526	0,701
5	3472,098	0,175	0,351	0,526	0,701
6	3473,851	0,175	0,351	0,526	0,701
7	3475,604	0,175	0,351	0,525	0,700
8	3477,355	0,175	0,350	0,525	0,700
9	3479,106	0,175	0,350	0,525	0,700

renzen.					Baro-meter-Stände Lin.
5.	6.	7.	8.	9.	
0,886	1,063	1,240	1,417	1,594	231,0
0,886	1,063	1,240	1,418	1,595	1
0,885	1,062	1,239	1,416	1,593	2
0,886	1,063	1,240	1,416	1,593	3
0,884	1,061	1,238	1,414	1,591	4
0,885	1,061	1,238	1,415	1,592	5
0,884	1,060	1,237	1,414	1,590	6
0,884	1,060	1,237	1,414	1,590	7
0,883	1,059	1,236	1,412	1,589	8
0,883	1,060	1,235	1,413	1,589	9
0,882	1,058	1,235	1,411	1,588	232,0
0,882	1,058	1,235	1,411	1,588	1
0,882	1,058	1,234	1,410	1,587	2
0,881	1,057	1,233	1,410	1,586	3
0,881	1,057	1,233	1,410	1,586	4
0,880	1,056	1,232	1,408	1,584	5
0,880	1,056	1,232	1,408	1,584	6
0,880	1,056	1,232	1,408	1,584	7
0,879	1,055	1,231	1,406	1,582	8
0,879	1,054	1,230	1,406	1,581	9
0,879	1,055	1,231	1,406	1,582	233,0
0,878	1,053	1,229	1,404	1,580	1
0,878	1,053	1,229	1,404	1,580	2
0,878	1,054	1,229	1,405	1,580	3
0,877	1,052	1,227	1,402	1,578	4
0,877	1,052	1,227	1,402	1,578	5
0,877	1,052	1,227	1,402	1,578	6
0,876	1,051	1,226	1,401	1,576	7
0,876	1,051	1,226	1,401	1,576	8
0,876	1,051	1,226	1,401	1,576	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Diffe-			
		1.	2.	3.	4.
2340	3480,857	0,175	0,350	0,525	0,700
1	3482,606	0,175	0,350	0,524	0,699
2	3484,354	0,175	0,350	0,524	0,699
3	3486,102	0,175	0,349	0,524	0,699
4	3487,849	0,175	0,349	0,524	0,698
5	3489,595	0,175	0,349	0,524	0,698
6	3491,341	0,175	0,349	0,524	0,698
7	3493,086	0,174	0,349	0,523	0,698
8	3494,830	0,174	0,349	0,523	0,698
9	3496,574	0,174	0,349	0,523	0,697
2350	3498,317	0,174	0,348	0,522	0,696
1	3400,058	0,174	0,348	0,522	0,696
2	3501,799	0,174	0,348	0,522	0,696
3	3503,540	0,174	0,348	0,522	0,696
4	3505,280	0,174	0,348	0,521	0,696
5	3507,019	0,174	0,348	0,521	0,695
6	3508,757	0,174	0,348	0,521	0,695
7	3510,495	0,174	0,347	0,521	0,694
8	3512,231	0,174	0,347	0,521	0,694
9	3513,967	0,174	0,347	0,521	0,694
2360	3515,702	0,174	0,347	0,521	0,694
1	3517,437	0,173	0,347	0,520	0,694
2	3519,171	0,173	0,347	0,520	0,693
3	3520,904	0,173	0,346	0,520	0,693
4	3522,636	0,173	0,346	0,519	0,692
5	3524,367	0,173	0,346	0,519	0,692
6	3526,098	0,173	0,346	0,519	0,692
7	3527,829	0,173	0,346	0,519	0,692
8	3529,558	0,173	0,346	0,519	0,692
9	3531,287	0,173	0,345	0,518	0,691

renzen.

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
0,875	1,049	1,224	1,398	1,574	234,0
0,874	1,049	1,224	1,398	1,573	1
0,874	1,049	1,224	1,398	1,573	2
0,874	1,048	1,223	1,398	1,572	3
0,873	1,048	1,222	1,397	1,571	4
0,873	1,048	1,222	1,397	1,571	5
0,873	1,047	1,222	1,396	1,571	6
0,872	1,046	1,221	1,395	1,570	7
0,872	1,046	1,221	1,395	1,570	8
0,872	1,046	1,220	1,394	1,569	9
0,871	1,045	1,219	1,393	1,567	235,0
0,871	1,045	1,219	1,393	1,567	1
0,871	1,045	1,219	1,393	1,567	2
0,870	1,044	1,218	1,392	1,566	3
0,870	1,043	1,217	1,391	1,565	4
0,869	1,043	1,217	1,390	1,564	5
0,869	1,043	1,217	1,390	1,564	6
0,868	1,042	1,215	1,389	1,562	7
0,868	1,042	1,215	1,389	1,562	8
0,868	1,041	1,215	1,389	1,562	9
0,868	1,041	1,215	1,388	1,562	236,0
0,867	1,040	1,214	1,387	1,561	1
0,867	1,040	1,213	1,386	1,560	2
0,866	1,039	1,212	1,386	1,559	3
0,866	1,039	1,212	1,385	1,558	4
0,866	1,039	1,212	1,385	1,558	5
0,866	1,039	1,212	1,385	1,558	6
0,865	1,037	1,210	1,383	1,556	7
0,865	1,037	1,210	1,383	1,556	8
0,864	1,036	1,209	1,382	1,554	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Differe- 1.	2.	3.	4.
237,0	3533,014	0,173	0,346	0,519	0,691
1	3534,743	0,173	0,345	0,518	0,690
2	3536,469	0,173	0,345	0,518	0,690
3	3538,194	0,173	0,345	0,518	0,690
4	3539,919	0,173	0,345	0,518	0,690
5	3541,644	0,172	0,344	0,317	0,689
6	3543,367	0,172	0,344	0,317	0,689
7	3545,090	0,172	0,344	0,317	0,689
8	3546,813	0,172	0,344	0,316	0,688
9	3548,533	0,172	0,344	0,317	0,689
238,0	3550,255	0,172	0,344	0,316	0,688
1	3551,975	0,172	0,344	0,316	0,688
2	3553,694	0,172	0,344	0,315	0,687
3	3555,412	0,172	0,344	0,316	0,688
4	3557,131	0,172	0,343	0,315	0,686
5	3558,847	0,172	0,343	0,315	0,686
6	3560,567	0,172	0,343	0,315	0,686
7	3562,279	0,172	0,343	0,315	0,686
8	3563,994	0,171	0,343	0,314	0,686
9	3565,708	0,171	0,343	0,314	0,686
239,0	3567,422	0,171	0,343	0,314	0,685
1	3569,135	0,171	0,342	0,314	0,685
2	3570,847	0,171	0,342	0,513	0,684
3	3572,558	0,171	0,342	0,513	0,684
4	3574,268	0,171	0,342	0,513	0,684
5	3575,978	0,171	0,342	0,513	0,684
6	3577,688	0,171	0,342	0,512	0,683
7	3579,396	0,171	0,342	0,512	0,683
8	3581,104	0,171	0,341	0,512	0,683
9	3582,811	0,171	0,341	0,512	0,682

r e n z e n .

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
0,864	1,036	1,209	1,382	1,554	237,0
0,863	1,036	1,208	1,381	1,553	1
0,863	1,035	1,208	1,380	1,553	2
0,863	1,035	1,208	1,380	1,553	3
0,863	1,035	1,208	1,380	1,553	4
0,862	1,034	1,206	1,378	1,551	5
0,862	1,034	1,206	1,378	1,551	6
0,862	1,034	1,206	1,378	1,551	7
0,860	1,032	1,204	1,376	1,548	8
0,861	1,033	1,205	1,378	1,550	9
0,860	1,032	1,204	1,376	1,548	238,0
0,860	1,031	1,203	1,375	1,547	1
0,859	1,031	1,203	1,374	1,546	2
0,860	1,031	1,203	1,375	1,547	3
0,858	1,030	1,201	1,373	1,544	4
0,858	1,030	1,201	1,373	1,544	5
0,858	1,030	1,201	1,373	1,544	6
0,858	1,029	1,201	1,372	1,544	7
0,857	1,028	1,200	1,371	1,543	8
0,857	1,028	1,200	1,371	1,543	9
0,857	1,028	1,199	1370	1,542	239,0
0,856	1,027	1,198	1,370	1,541	1
0,856	1,027	1,197	1,369	1,540	2
0,855	1,026	1,196	1,368	1,539	3
0,855	1,026	1,197	1,368	1,539	4
0,855	1,026	1,197	1,368	1,539	5
0,854	1,026	1,196	1,366	1,537	6
0,854	1,026	1,196	1,366	1,537	7
0,855	1,024	1,195	1,366	1,536	8
0,853	1,024	1,194	1,365	1,535	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Diffe			
		1.	2.	3.	4.
2400	3584,517	0,171	0,341	0,512	0,683
1	3586,224	0,170	0,341	0,512	0,682
2	3587,928	0,171	0,341	0,512	0,682
3	3589,633	0,170	0,341	0,511	0,681
4	3591,336	0,170	0,341	0,511	0,681
5	3593,039	0,170	0,340	0,511	0,681
6	3594,741	0,170	0,340	0,510	0,680
7	3596,442	0,170	0,340	0,510	0,680
8	3598,143	0,170	0,340	0,510	0,680
9	3599,843	0,170	0,340	0,510	0,680
2410	3601,542	0,170	0,340	0,510	0,680
1	3603,241	0,170	0,339	0,509	0,679
2	3604,938	0,170	0,340	0,509	0,679
3	3606,635	0,170	0,339	0,509	0,679
4	3608,332	0,170	0,339	0,509	0,678
5	3610,028	0,170	0,339	0,509	0,678
6	3611,723	0,170	0,339	0,509	0,678
7	3613,418	0,169	0,339	0,508	0,677
8	3615,111	0,169	0,339	0,508	0,677
9	3616,804	0,169	0,338	0,508	0,677
2420	3618,496	0,169	0,338	0,508	0,677
1	3620,188	0,169	0,338	0,507	0,676
2	3621,878	0,169	0,338	0,507	0,676
3	3623,868	0,169	0,338	0,507	0,676
4	3624,258	0,169	0,338	0,506	0,675
5	3626,946	0169	0,338	0,507	0,676
6	3628,635	0,169	0,337	0,506	0,675
7	3630,322	0,169	0,337	0,506	0,675
8	3632,009	0,169	0,337	0,506	0,674
9	3633,695	0,169	0,337	0,506	0,674

renzen.

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
0,855	1,024	1,195	1,366	1,536	240,0
0,855	1,022	1,193	1,363	1,534	1
0,853	1,023	1,194	1,364	1,535	2
0,852	1,022	1,192	1,362	1,533	3
0,852	1,022	1,192	1,362	1,533	4
0,851	1,021	1,191	1,362	1,532	5
0,851	1,021	1,191	1,361	1,531	6
0,851	1,021	1,191	1,361	1,531	7
0,850	1,020	1,190	1,360	1,530	8
0,850	1,019	1,189	1,359	1,529	9
0,850	1,019	1,189	1,359	1,529	241,0
0,849	1,018	1,188	1,358	1,527	1
0,849	1,019	1,189	1,358	1,528	2
0,849	1,018	1,188	1,358	1,527	3
0,848	1,018	1,187	1,357	1,526	4
0,848	1,017	1,187	1,356	1,526	5
0,848	1,017	1,187	1,356	1,526	6
0,847	1,016	1,185	1,354	1,524	7
0,847	1,016	1,185	1,354	1,524	8
0,846	1,015	1,184	1,354	1,523	9
0,846	1,015	1,184	1,354	1,523	242,0
0,845	1,014	1,183	1,352	1,521	1
0,845	1,014	1,183	1,352	1,521	2
0,845	1,014	1,183	1,352	1,521	3
0,844	1,013	1,182	1,350	1,519	4
0,845	1,013	1,182	1,351	1,520	5
0,844	1,012	1,181	1,350	1,518	6
0,844	1,012	1,181	1,350	1,518	7
0,843	1,012	1,180	1,349	1,517	8
0,843	1,011	1,180	1,348	1,517	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Differe-			
		1.	2.	3.	4.
243,0	3635,380	0,169	0,337	0,506	0,674
1	3637,065	0,168	0,337	0,505	0,674
2	3638,749	0,168	0,337	0,505	0,673
3	3640,432	0,168	0,337	0,505	0,673
4	3642,115	0,168	0,336	0,505	0,673
5	3643,797	0,168	0,336	0,504	0,672
6	3645,478	0,168	0,336	0,504	0,672
7	3647,158	0,168	0,336	0,504	0,672
8	3648,838	0,168	0,336	0,504	0,672
9	3650,517	0,168	0,336	0,503	0,671
244,0	3652,195	0,168	0,336	0,503	0,671
1	3653,873	0,168	0,335	0,503	0,671
2	3655,550	0,168	0,335	0,503	0,670
3	3657,226	0,168	0,335	0,503	0,670
4	3658,902	0,168	0,335	0,503	0,670
5	3660,577	0,167	0,335	0,502	0,670
6	3662,251	0,167	0,335	0,502	0,670
7	3663,925	0,167	0,334	0,502	0,669
8	3665,597	0,167	0,335	0,502	0,669
9	3667,270	0,167	0,334	0,501	0,668
245,0	3668,941	0,167	0,334	0,501	0,668
1	3670,612	0,167	0,334	0,501	0,668
2	3672,282	0,167	0,334	0,501	0,668
3	3673,951	0,167	0,334	0,501	0,668
4	3675,621	0,167	0,334	0,500	0,667
5	3677,289	0,167	0,335	0,500	0,667
6	3678,956	0,167	0,335	0,500	0,667
7	3680,623	0,167	0,335	0,500	0,666
8	3682,689	0,167	0,335	0,500	0,666
9	3683,954	0,167	0,335	0,500	0,666

renzen.					Barometer-Stände Lin.
5.	6.	7.	8.	9.	
0,843	1,011	1,180	1,348	1,517	243,0
0,842	1,010	1,179	1,347	1,516	1
0,842	1,010	1,178	1,346	1,515	2
0,842	1,010	1,178	1,346	1,515	3
0,841	1,009	1,177	1,346	1,514	4
0,841	1,009	1,177	1,345	1,513	5
0,840	1,008	1,176	1,344	1,512	6
0,840	1,008	1,176	1,344	1,512	7
0,840	1,007	1,175	1,343	1,511	8
0,839	1,007	1,175	1,342	1,510	9
0,839	1,007	1,175	1,342	1,510	244,0
0,839	1,006	1,174	1,342	1,509	1
0,838	1,006	1,173	1,341	1,508	2
0,838	1,006	1,173	1,341	1,508	3
0,838	1,005	1,173	1,340	1,508	4
0,837	1,004	1,172	1,339	1,507	5
0,837	1,004	1,172	1,339	1,507	6
0,836	1,003	1,170	1,338	1,505	7
0,837	1,004	1,171	1,338	1,506	8
0,836	1,003	1,170	1,337	1,504	9
0,836	1,003	1,170	1,337	1,504	245,0
0,835	1,002	1,169	1,336	1,503	1
0,835	1,001	1,168	1,335	1,503	2
0,835	1,002	1,169	1,336	1,503	3
0,834	1,001	1,168	1,334	1,501	4
0,834	1,000	1,167	1,334	1,500	5
0,834	1,000	1,167	1,334	1,500	6
0,833	1,000	1,166	1,333	1,499	7
0,833	0,999	1,166	1,332	1,499	8
0,833	0,999	1,166	1,332	1,499	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Differenzen 1.	2.	3.	4.
246,0	3685,619	0,166	0,333	0,499	0,666
1	3687,283	0,166	0,333	0,499	0,665
2	3688,946	0,166	0,333	0,499	0,665
3	3690,609	0,166	0,332	0,499	0,665
4	3692,271	0,166	0,332	0,498	0,664
5	3693,932	0,166	0,332	0,498	0,664
6	3695,593	0,166	0,332	0,498	0,664
7	3697,253	0,166	0,332	0,498	0,664
8	3698,913	0,166	0,332	0,497	0,663
9	3700,571	0,166	0,332	0,497	0,663
247,0	3702,229	0,166	0,331	0,497	0,663
1	3703,886	0,166	0,331	0,497	0,663
2	3705,543	0,166	0,331	0,497	0,662
3	3707,199	0,166	0,331	0,497	0,662
4	3708,854	0,165	0,331	0,497	0,662
5	3710,509	0,165	0,331	0,496	0,662
6	3712,163	0,165	0,331	0,496	0,661
7	3713,816	0,165	0,331	0,496	0,661
8	3715,469	0,165	0,330	0,496	0,661
9	3717,121	0,165	0,330	0,495	0,660
248,0	3718,772	0,165	0,330	0,495	0,660
1	3720,423	0,165	0,330	0,495	0,660
2	3722,073	0,165	0,330	0,495	0,660
3	3723,722	0,165	0,330	0,495	0,660
4	3725,371	0,165	0,330	0,494	0,659
5	3727,019	0,165	0,329	0,494	0,659
6	3728,666	0,165	0,329	0,494	0,659
7	3730,313	0,165	0,329	0,494	0,658
8	3731,929	0,165	0,329	0,494	0,658
9	3733,604	0,164	0,329	0,493	0,658

r e n z e n.					Barometer-Stände Lin.
5.	6.	7.	8.	9.	
0,832	0,998	1,165	1,331	1,498	246,0
0,832	0,998	1,164	1,330	1,497	1
0,832	0,998	1,164	1,330	1,497	2
0,831	0,997	1,163	1,330	1,496	3
0,831	0,997	1,163	1,329	1,495	4
0,831	0,997	1,163	1,329	1,495	5
0,830	0,996	1,162	1,328	1,494	6
0,830	0,996	1,162	1,328	1,494	7
0,829	0,995	1,161	1,326	1,492	8
0,829	0,995	1,161	1,326	1,492	9
0,829	0,994	1,160	1,326	1,491	247,0
0,829	0,994	1,160	1,326	1,491	1
0,828	0,994	1,159	1,325	1,490	2
0,828	0,993	1,159	1,324	1,490	3
0,828	0,993	1,159	1,324	1,490	4
0,827	0,992	1,158	1,323	1,489	5
0,827	0,992	1,157	1,322	1,488	6
0,827	0,992	1,157	1,322	1,488	7
0,826	0,991	1,156	1,322	1,487	8
0,826	0,991	1,156	1,321	1,486	9
0,826	0,991	1,156	1,321	1,464	248,0
0,825	0,990	1,155	1,320	1,485	1
0,825	0,989	1,154	1,319	1,484	2
0,824	0,989	1,154	1,319	1,484	3
0,824	0,989	1,154	1,318	1,483	4
0,824	0,988	1,153	1,318	1,482	5
0,823	0,988	1,153	1,318	1,482	6
0,823	0,988	1,152	1,317	1,481	7
0,823	0,987	1,152	1,316	1,481	8
0,822	0,986	1,151	1,315	1,480	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Differe- 1.	2.	3.	4.
249,0	3735,248	0,164	0,329	0,493	0,658
1	3736,892	0,164	0,329	0,493	0,658
2	3738,536	0,164	0,329	0,493	0,657
3	3740,179	0,164	0,328	0,492	0,656
4	3741,820	0,164	0,328	0,492	0,657
5	3743,462	0,164	0,328	0,492	0,656
6	3745,103	0,164	0,328	0,492	0,656
7	3746,742	0,164	0,328	0,492	0,656
8	3748,382	0,164	0,328	0,492	0,656
9	3750,021	0,164	0,328	0,492	0,655
250,0	3751,659	0,164	0,327	0,491	0,655
1	3753,296	0,164	0,327	0,491	0,655
2	3754,933	0,164	0,327	0,491	0,654
3	3756,569	0,164	0,327	0,491	0,654
4	3758,205	0,163	0,327	0,490	0,654
5	3759,839	0,164	0,327	0,491	0,654
6	3761,474	0,163	0,327	0,490	0,653
7	3763,107	0,163	0,327	0,490	0,653
8	3764,740	0,163	0,327	0,490	0,653
9	3766,373	0,163	0,326	0,489	0,652
251,0	3768,004	0,163	0,326	0,489	0,652
1	3769,655	0,163	0,326	0,489	0,652
2	3771,265	0,163	0,326	0,489	0,652
3	3772,895	0,163	0,326	0,489	0,652
4	3774,524	0,163	0,326	0,488	0,651
5	3776,152	0,163	0,325	0,488	0,651
6	3777,779	0,163	0,325	0,488	0,651
7	3779,406	0,163	0,325	0,488	0,651
8	3781,033	0,163	0,325	0,488	0,650
9	3782,659	0,162	0,325	0,487	0,650

renzen.

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
0,822	0,986	1,151	1,315	1,480	249,0
0,822	0,986	1,151	1,315	1,480	1
0,822	0,986	1,150	1,314	1,479	2
0,821	0,985	1,149	1,313	1,477	3
0,821	0,985	1,149	1,314	1,478	4
0,821	0,985	1,149	1,313	1,477	5
0,820	0,983	1,147	1,311	1,475	6
0,820	0,984	1,148	1,312	1,476	7
0,820	0,983	1,147	1,311	1,475	8
0,819	0,973	1,147	1,310	1,464	9
0,819	0,982	1,146	1,310	1,473	250,0
0,819	0,982	1,146	1,310	1,473	1
0,818	0,982	1,145	1,309	1,472	2
0,818	0,982	1,145	1,309	1,472	3
0,817	0,980	1,144	1,307	1,471	4
0,817	0,981	1,145	1,308	1,472	5
0,817	0,980	1,143	1,306	1,470	6
0,817	0,980	1,143	1,306	1,470	7
0,817	0,980	1,143	1,306	1,470	8
0,816	0,979	1,142	1,305	1,468	9
0,816	0,979	1,142	1,305	1,468	251,0
0,815	0,978	1,141	1,304	1,467	1
0,815	0,978	1,141	1,304	1,467	2
0,815	0,977	1,140	1,303	1,466	3
0,814	0,977	1,140	1,302	1,465	4
0,814	0,976	1,139	1,302	1,464	5
0,814	0,976	1,139	1,302	1,464	6
0,814	0,976	1,139	1,304	1,464	7
0,813	0,976	1,138	1,301	1,463	8
0,812	0,974	1,137	1,299	1,462	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Diffe-			
		1.	2.	3.	4.
252,0	3784,283	0,163	0,325	0,488	0,650
1	3785,908	0,162	0,325	0,487	0,650
2	3787,532	0,162	0,325	0,487	0,650
3	3789,156	0,162	0,324	0,487	0,649
4	3790,778	0,162	0,324	0,487	0,649
5	3792,400	0,162	0,324	0,486	0,648
6	3794,020	0,162	0,324	0,486	0,648
7	3795,641	0,162	0,324	0,486	0,648
8	3797,262	0,162	0,324	0,485	0,647
9	3798,880	0,162	0,324	0,486	0,648
253,0	3800,499	0,162	0,324	0,485	0,647
1	3802,117	0,162	0,324	0,485	0,647
2	3803,735	0,162	0,323	0,485	0,647
3	3805,352	0,162	0,323	0,485	0,646
4	3806,967	0,162	0,323	0,485	0,646
5	3808,583	0,161	0,323	0,484	0,646
6	3810,197	0,162	0,323	0,485	0,646
7	3811,812	0,161	0,323	0,484	0,645
8	3813,425	0,161	0,323	0,484	0,645
9	3815,038	0,161	0,323	0,484	0,645
254,0	3816,651	0,161	0,322	0,484	0,645
1	3818,263	0,161	0,322	0,483	0,644
2	3819,873	0,161	0,322	0,483	0,644
3	3821,484	0,161	0,322	0,483	0,644
4	3823,094	0,161	0,322	0,483	0,644
5	3824,703	0,161	0,322	0,482	0,643
6	3826,311	0,161	0,322	0,482	0,643
7	3827,919	0,161	0,321	0,482	0,643
8	3829,526	0,161	0,321	0,482	0,642
9	3831,132	0,161	0,321	0,482	0,643

renzen.

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
0,813	0,975	1,138	1,300	1,463	252,0
0,812	0,974	1,137	1,299	1,462	1
0,812	0,974	1,137	1,299	1,462	2
0,811	0,973	1,135	1,298	1,460	3
0,811	0,973	1,135	1,298	1,460	4
0,810	0,972	1,134	1,296	1,458	5
0,811	0,973	1,135	1,297	1,459	6
0,811	0,973	1,135	1,297	1,459	7
0,809	0,971	1,133	1,294	1,456	8
0,810	0,971	1,133	1,295	1,457	9
0,809	0,971	1,133	1,294	1,456	253,0
0,809	0,971	1,133	1,294	1,456	1
0,809	0,970	1,132	1,294	1,457	2
0,808	0,969	1,131	1,292	1,453	3
0,808	0,970	1,131	1,293	1,454	4
0,807	0,968	1,130	1,291	1,453	5
0,808	0,969	1,131	1,292	1,454	6
0,807	0,968	1,129	1,290	1,452	7
0,807	0,968	1,129	1,290	1,452	8
0,807	0,968	1,129	1,290	1,452	9
0,806	0,967	1,128	1,290	1,451	254,0
0,805	0,966	1,127	1,288	1,449	1
0,806	0,967	1,128	1,289	1,450	2
0,805	0,966	1,127	1,288	1,449	3
0,805	0,965	1,126	1,287	1,448	4
0,804	0,965	1,126	1,286	1,447	5
0804	0,965	1,126	1,286	1,447	6
0,804	0,964	1,125	1,286	1,446	7
0,803	0,964	1,124	1,285	1,445	8
0,804	0,964	1,125	1,286	1,446	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Diffe-			
		1.	2.	3.	4.
255,0	3823,739	0,161	0,321	0,482	0,642
1	3834,345	0,160	0,321	0,481	0,642
2	3835,949	0,160	0,321	0,481	0,642
3	3837,553	0,160	0,321	0,481	0,641
4	3839,156	0,160	0,321	0,481	0,641
5	3840,759	0,160	0,320	0,481	0,641
6	3842,361	0,160	0,320	0,481	0,641
7	3843,963	0,160	0,320	0,480	0,640
8	3845,564	0,160	0,320	0,480	0,640
9	3847,164	0,160	0,320	0,480	0,640
256,0	3848,764	0,160	0,320	0,480	0,640
1	3850,363	0,160	0,320	0,479	0,639
2	3851,961	0,160	0,320	0,479	0,639
3	3853,559	0,160	0,319	0,479	0,638
4	3855,156	0,160	0,319	0,479	0,638
5	3856,753	0,160	0,319	0,479	0,638
6	3858,349	0,160	0,319	0,479	0,638
7	3859,945	0,159	0,319	0,478	0,638
8	3861,539	0,159	0,319	0,478	0,638
9	3863,133	0,159	0,319	0,478	0,637
257,0	3864,726	0,159	0,319	0,478	0,638
1	3866,320	0,159	0,318	0,478	0,637
2	3867,912	0,159	0,318	0,477	0,636
3	3869,503	0,159	0,318	0,477	0,636
4	3871,094	0,159	0,318	0,477	0,636
5	3872,684	0,159	0,318	0,477	0,636
6	3874,275	0,159	0,318	0,476	0,635
7	3875,863	0,159	0,318	0,477	0,636
8	3877,452	0,158	0,317	0,476	0,635
9	3879,039	0,159	0,318	0,476	0,635

renzen.					
5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
0,803	0,964	1,124	1,285	1,445	255,0
0,802	0,962	1,123	1,283	1,444	1
0,802	0,962	1,123	1,283	1,444	2
0,802	0,962	1,122	1,282	1,443	3
0,802	0,962	1,122	1,282	1,443	4
0,801	0,961	1,121	1,282	1,442	5
0,801	0,961	1,121	1,282	1,442	6
0,801	0,961	1,121	1,281	1,441	7
0,800	0,960	1,120	1,280	1,440	8
0,800	0,960	1,120	1,280	1,440	9
0,800	0,959	1,119	1,279	1,439	256,0
0,799	0,959	1,119	1,278	1,438	1
0,799	0,959	1,119	1,278	1,438	2
0,799	0,958	1,118	1,278	1,437	3
0,799	0,958	1,118	1,278	1,437	4
0,798	0,958	1,117	1,277	1,436	5
0,798	0,958	1,117	1,277	1,436	6
0,797	0,956	1,116	1,275	1,435	7
0,797	0,956	1,116	1,275	1,435	8
0,797	0,956	1,115	1,274	1,434	9
0,797	0,956	1,116	1,275	1,435	257,0
0,796	0,955	1,114	1,274	1,433	1
0,796	0,955	1,114	1,273	1,432	2
0,796	0,955	1,114	1,273	1,432	3
0,795	0,954	1,113	1,272	1,431	4
0,796	0,955	1,114	1,273	1,432	5
0,794	0,953	1,112	1,270	1,429	6
0,795	0,953	1,112	1,271	1,430	7
0,794	0,952	1,111	1,271	1,428	8
0,794	0,953	1,112	1,270	1,429	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Differe-			
		1.	2.	3.	4.
258,0	3880,627	0,158	0,317	0,476	0,635
1	3882,214	0,159	0,317	0,476	0,634
2	3883,299	0,159	0,317	0,476	0,634
3	3885,385	0,159	0,317	0,476	0,634
4	3886,970	0,158	0,317	0,475	0,633
5	3888,554	0,158	0,317	0,475	0,633
6	3890,138	0,158	0,317	0,475	0,633
7	3891,721	0,158	0,316	0,475	0,633
8	3893,303	0,158	0,316	0,475	0,633
9	3894,885	0,158	0,316	0,474	0,632
259,0	3896,466	0,158	0,316	0,474	0,632
1	3898,047	0,158	0,316	0,474	0,632
2	3899,627	0,158	0,316	0,474	0,632
3	3901,206	0,158	0,316	0,474	0,632
4	3902,785	0,158	0,316	0,473	0,631
5	3904,363	0,158	0,315	0,473	0,631
6	3905,940	0,158	0,315	0,473	0,631
7	3907,517	0,158	0,315	0,473	0,630
8	3909,093	0,158	0,315	0,473	0,630
9	3910,669	0,158	0,315	0,473	0,630
260,0	3912,244	0,158	0,315	0,473	0,630
1	3913,819	0,157	0,315	0,472	0,630
2	3915,393	0,157	0,315	0,472	0,629
3	3916,966	0,157	0,315	0,472	0,629
4	3918,539	0,157	0,314	0,471	0,628
5	3920,110	0,157	0,314	0,472	0,629
6	3921,682	0,157	0,314	0,471	0,628
7	3923,252	0,157	0,314	0,475	0,628
8	3924,823	0,157	0,314	0,471	0,628
9	3926,393	0,157	0,314	0,471	0,628

renzen.

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
0,794	0,952	1,111	1,271	1,428	258,0
0,793	0,951	1,110	1,268	1,427	1
0,793	0,952	1,110	1,269	1,427	2
0,793	0,951	1,110	1,268	1,427	3
0,792	0,950	1,109	1,267	1,426	4
0,792	0,950	1,109	1,267	1,426	5
0,792	0,950	1,108	1,266	1,425	6
0,791	0,949	1,107	1,266	1,424	7
0,791	0,949	1,107	1,266	1,424	8
0,791	0,949	1,107	1,265	1,423	9
0,791	0,949	1,107	1,265	1,423	259,0
0,790	0,948	1,106	1,264	1,422	1
0,790	0,947	1,105	1,263	1,421	2
0,790	0,947	1,105	1,263	1,427	3
0,789	0,947	1,105	1,262	1,420	4
0,789	0,946	1,104	1,262	1,419	5
0,789	0,946	1,104	1,262	1,419	6
0,788	0,946	1,103	1,261	1,418	7
0,788	0,946	1,103	1,261	1,418	8
0,788	0,945	1,103	1,260	1,418	9
0,788	0,945	1,103	1,260	1,418	260,0
0,787	0,944	1,102	1,259	1,417	1
0,787	0,944	1,101	1,258	1,416	2
0,787	0,944	1,101	1,258	1,416	3
0,786	0,943	1,100	1,257	1,414	4
0,786	0,943	1,100	1,258	1,415	5
0,785	0,942	1,099	1,256	1,413	6
0,786	0,943	1,100	1,257	1,414	7
0,785	0,942	1,099	1,256	1,413	8
0,785	0,941	1,098	1,255	1,412	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Differe- 1.	2.	3.	4.
261,0	3927,962	0,157	0,314	0,470	0,627
1	3929,530	0,157	0,314	0,470	0,627
2	3931,098	0,157	0,313	0,470	0,627
3	3932,665	0,157	0,313	0,470	0,627
4	3934,232	0,157	0,313	0,470	0,626
5	3935,798	0,157	0,313	0,470	0,626
6	3937,363	0,157	0,313	0,470	0,626
7	3938,928	0,156	0,313	0,469	0,626
8	3940,492	0,156	0,313	0,469	0,626
9	3942,056	0,156	0,313	0,469	0,625
262,0	3943,619	0,156	0,312	0,469	0,625
1	3945,181	0,156	0,312	0,469	0,625
2	3946,743	0,156	0,312	0,469	0,625
3	3948,305	0,156	0,312	0,468	0,624
4	3949,865	0,156	0,312	0,468	0,624
5	3951,425	0,156	0,312	0,468	0,624
6	3952,985	0,156	0,312	0,468	0,624
7	3954,544	0,156	0,312	0,467	0,623
8	3956,102	0,156	0,312	0,467	0,623
9	3957,660	0,156	0,311	0,467	0,622
263,0	3959,216	0,156	0,311	0,467	0,623
1	3960,773	0,156	0,311	0,467	0,622
2	3962,329	0,156	0,311	0,467	0,622
3	3963,885	0,156	0,311	0,467	0,622
4	3965,440	0,155	0,311	0,466	0,621
5	3966,993	0,155	0,311	0,466	0,622
6	3968,547	0,155	0,311	0,466	0,621
7	3970,100	0,155	0,310	0,466	0,621
8	3971,652	0,155	0,310	0,466	0,621
9	3973,204	0,155	0,310	0,465	0,620

r e n z e n.

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
0,784	0,941	1,098	1,254	1,411	261,0
0,784	0,941	1,098	1,254	1,411	1
0,784	0,940	1,097	1,254	1,410	2
0,784	0,940	1,097	1,254	1,410	3
0,783	0,940	1,096	1,253	1,409	4
0,783	0,939	1,096	1,252	1,409	5
0,783	0,939	1,096	1,252	1,409	6
0,782	0,838	1,095	1,251	1,408	7
0,782	0,838	1,095	1,251	1,408	8
0,782	0,838	1,094	1,250	1,407	9
0,781	0,937	1,093	1,250	1,406	262,0
0,781	0,937	1,093	1,250	1,406	1
0,781	0,937	1,093	1,250	1,406	2
0,780	0,936	1,092	1,248	1,404	3
0,780	0,936	1,092	1,248	1,404	4
0,780	0,936	1,092	1,248	1,404	5
0,780	0,935	1,091	1,247	1,403	6
0,779	0,935	1,091	1,246	1,402	7
0,779	0,935	1,091	1,246	1,402	8
0,778	0,934	1,089	1,245	1,400	9
0,779	0,934	1,090	1,246	1,401	263,0
0,778	0,934	1,089	1,245	1,400	1
0,778	0,934	1,089	1,245	1,400	2
0,778	0,933	1,089	1,244	1,400	3
0,777	0,932	1,087	1,242	1,398	4
0,777	0,932	1,088	1,243	1,399	5
0,777	0,932	1,087	1,242	1,399	6
0,776	0,931	1,086	1,242	1,397	7
0,776	0,931	1,086	1,242	1,397	8
0,776	0,931	1,086	1,241	1,396	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Differe- 1.	2.	3.	4.
264,0	3974,755	0,155	0,310	0,465	0,620
1	3976,306	0,155	0,310	0,465	0,620
2	3977,856	0,155	0,310	0,465	0,620
3	3979,406	0,155	0,310	0,464	0,620
4	3980,955	0,155	0,310	0,464	0,619
5	3982,503	0,155	0,309	0,464	0,619
6	3984,050	0,155	0,309	0,464	0,619
7	3985,597	0,155	0,309	0,464	0,619
8	3987,144	0,155	0,309	0,464	0,618
9	3988,690	0,155	0,309	0,464	0,618
265,0	3990,235	0,155	0,309	0,464	0,618
1	3991,780	0,154	0,309	0,463	0,618
2	3993,324	0,154	0,309	0,463	0,617
3	3994,867	0,154	0,309	0,463	0,618
4	3996,411	0,154	0,308	0,463	0,617
5	3997,953	0,154	0,308	0,463	0,617
6	3999,495	0,154	0,308	0,463	0,617
7	4001,037	0,154	0,308	0,462	0,616
8	4002,577	0,154	0,308	0,462	0,616
9	4004,117	0,154	0,308	0,462	0,616
266,0	4005,656	0,154	0,308	0,462	0,616
1	4007,196	0,154	0,308	0,461	0,615
2	4008,734	0,154	0,308	0,461	0,615
3	4010,272	0,154	0,307	0,461	0,615
4	4011,809	0,154	0,307	0,461	0,615
5	4013,345	0,154	0,307	0,461	0,615
6	4014,881	0,154	0,307	0,461	0,615
7	4016,417	0,154	0,307	0,461	0,614
8	4017,952	0,154	0,307	0,461	0,614
9	4019,487	0,153	0,307	0,460	0,614

r e n z e n.					Baro-meter-Stände Lin.
5.	6.	7.	8.	9.	
0,776	0,931	1,086	1,241	1,396	264,0
0,775	0,930	1,085	1,240	1,395	1
0,775	0,930	1,085	1,240	1,395	2
0,775	0,929	1,084	1,239	1,394	3
0,774	0,929	1,084	1,238	1,393	4
0,774	0,928	1,083	1,238	1,392	5
0,774	0,928	1,083	1,238	1,392	6
0,774	0,928	1,083	1,238	1,392	7
0,773	0,928	1,082	1,237	1,391	8
0,773	0,927	1,082	1,236	1,391	9
0,773	0,927	1,082	1,236	1,391	265,0
0,772	0,926	1,081	1,235	1,390	1
0,772	0,926	1,080	1,234	1,389	2
0,772	0,926	1,081	1,235	1,390	3
0,771	0,925	1,079	1,234	1,388	4
0,771	0,925	1,079	1,234	1,388	5
0,771	0,925	1,079	1,234	1,388	6
0,770	0,924	1,078	1,232	1,386	7
0,770	0,924	1,078	1,232	1,386	8
0,770	0,923	1,077	1,231	1,385	9
0,770	0,924	1,078	1,232	1,386	266,0
0,769	0,923	1,077	1,230	1,384	1
0,769	0,923	1,077	1,230	1,384	2
0,769	0,922	1,076	1,230	1,383	3
0,768	0,922	1,075	1,229	1,382	4
0,768	0,922	1,075	1,229	1,382	5
0,768	0,922	1,075	1,229	1,382	6
0,768	0,921	1,075	1,228	1,382	7
0,768	0,920	1,075	1,228	1,382	8
0,767	0,920	1,074	1,227	1,381	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Differe-			
		1.	2.	3.	4.
267,0	4021,021	0,153	0,306	0,460	0,613
1	4022,553	0,153	0,307	0,460	0,613
2	4024,086	0,153	0,306	0,460	0,613
3	4025,618	0,153	0,306	0,460	0,613
4	4027,170	0,153	0,306	0,459	0,612
5	4028,681	0,153	0,306	0,459	0,612
6	4030,211	0,153	0,306	0,459	0,612
7	4031,741	0,153	0,306	0,459	0,612
8	4033,270	0,153	0,306	0,458	0,611
9	4034,798	0,153	0,306	0,458	0,611
268,0	4036,326	0,153	0,306	0,458	0,611
1	4037,854	0,153	0,305	0,458	0,611
2	4039,381	0,153	0,305	0,458	0,610
3	4040,907	0,153	0,305	0,458	0,610
4	4042,433	0,153	0,305	0,458	0,610
5	4043,958	0,153	0,305	0,458	0,610
6	4045,483	0,152	0,305	0,457	0,610
7	4047,007	0,152	0,305	0,457	0,610
8	4048,531	0,152	0,304	0,457	0,609
9	4050,053	0,152	0,305	0,457	0,609
269,0	4051,576	0,152	0,304	0,456	0,608
1	4053,097	0,152	0,304	0,457	0,609
2	4054,619	0,152	0,304	0,456	0,608
3	4056,140	0,152	0,304	0,456	0,608
4	4057,659	0,152	0,304	0,456	0,608
5	4059,179	0,152	0,304	0,456	0,608
6	4060,698	0,152	0,304	0,455	0,607
7	4062,216	0,152	0,304	0,455	0,607
8	4063,734	0,152	0,304	0,455	0,607
9	4065,252	0,152	0,303	0,455	0,606

r e n z e n.

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
0,766	0,919	1,072	1,226	1,379	267,0
0,766	0,920	1,073	1,226	1,380	1
0,766	0,919	1,072	1,226	1,379	2
0,766	0,919	1,072	1,226	1,379	3
0,766	0,919	1,072	1,225	1,378	4
0,765	0,918	1,071	1,224	1,377	5
0,765	0,918	1,071	1,224	1,377	6
0,765	0,917	1,070	1,223	1,376	7
0,764	0,917	1,070	1,222	1,375	8
0,764	0,917	1,070	1,222	1,375	9
0,764	0,917	1,070	1,222	1,375	268,0
0,764	0,916	1,069	1,222	1,374	1
0,763	0,916	1,068	1,221	1,373	2
0,763	0,916	1,068	1,221	1,373	3
0,763	0,915	1,068	1,220	1,373	4
0,763	0,915	1,068	1,220	1,373	5
0,762	0,914	1,067	1,219	1,372	6
0,762	0,914	1,067	1,219	1,372	7
0,761	0,913	1,065	1,218	1,370	8
0,762	0,914	1,066	1,218	1,371	9
0,761	0,913	1,065	1,217	1,369	269,0
0,761	0,913	1,065	1,218	1,370	1
0,761	0,913	1,065	1,217	1,369	2
0,760	0,911	1,063	1,215	1,367	3
0,760	0,912	1,064	1,216	1,368	4
0,760	0,911	1,063	1,215	1,367	5
0,759	0,911	1,063	1,214	1,366	6
0,759	0,911	1,063	1,214	1,366	7
0,759	0,911	1,063	1,214	1,366	8
0,758	0,910	1,061	1,213	1,364	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Diffe-			
		1.	2.	3.	4.
270,0	4066,768	0,152	0,303	0,455	0,606
1	4068,284	0,152	0,303	0,455	0,606
2	4069,800	0,152	0,303	0,455	0,606
3	4071,315	0,152	0,303	0,455	0,606
4	4072,830	0,151	0,303	0,454	0,606
5	4074,344	0,151	0,303	0,454	0,605
6	4075,857	0,151	0,302	0,454	0,605
7	4077,370	0,151	0,302	0,454	0,605
8	4078,882	0,151	0,302	0,453	0,604
9	4080,393	0,151	0,302	0,454	0,605
271,0	4081,905	0,151	0,302	0,453	0,604
1	4083,415	0,151	0,302	0,453	0,604
2	4084,925	0,151	0,302	0,453	0,604
3	4086,435	0,151	0,302	0,452	0,603
4	4087,943	0,151	0,302	0,452	0,603
5	4089,451	0,151	0,302	0,453	0,604
6	4090,960	0,151	0,301	0,452	0,602
7	4092,466	0,151	0,302	0,452	0,603
8	4093,974	0,151	0,301	0,452	0,602
9	4095,480	0,151	0,301	0,452	0,602
272,0	4096,985	0,151	0,301	0,452	0,602
1	4098,490	0,150	0,301	0,451	0,602
2	4099,994	0,150	0,301	0,451	0,602
3	4101,498	0,150	0,301	0,451	0,602
4	4103,002	0,150	0,301	0,451	0,601
5	4104,505	0,150	0,301	0,451	0,601
6	4106,008	0,150	0,300	0,450	0,600
7	4107,508	0,150	0,300	0,451	0,601
8	4109,010	0,150	0,300	0,450	0,600
9	4110,510	0,150	0,300	0,450	0,600

renzen.

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
0,758	0,910	1,061	1,213	1,364	270,0
0,758	0,910	1,061	1,213	1,364	1
0,758	0,909	1,061	1,212	1,364	2
0,758	0,909	1,061	1,212	1,364	3
0,757	0,908	1,060	1,211	1,363	4
0,757	0,908	1,059	1,210	1,362	5
0,757	0,908	1,059	1,210	1,362	6
0,756	0,907	1,058	1,210	1,361	7
0,756	0,907	1,058	1,209	1,360	8
0,756	0,907	1,058	1,210	1,361	9
0,755	0,906	1,057	1,208	1,359	271,0
0,755	0,906	1,057	1,208	1,359	1
0,755	0,906	1,057	1,208	1,359	2
0,754	0,905	1,056	1,206	1,357	3
0,754	0,905	1,056	1,206	1,357	4
0,755	0,905	1,056	1,207	1,358	5
0,753	0,904	1,054	1,205	1,355	6
0,754	0,905	1,056	1,206	1,357	7
0,753	0,904	1,054	1,205	1,357	8
0,753	0,903	1,054	1,204	1,355	9
0,753	0,903	1,054	1,204	1,355	272,0
0,752	0,902	1,053	1,203	1,354	1
0,752	0,902	1,053	1,203	1,354	2
0,752	0,902	1,053	1,203	1,354	3
0,752	0,902	1,052	1,202	1,353	4
0,752	0,902	1,052	1,202	1,353	5
0,750	0,900	1,050	1,200	1,350	6
0,751	0,901	1,051	1,202	1,352	7
0,750	0,900	1,050	1,200	1,350	8
0,750	0,900	1,050	1,200	1,350	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Diffe-			
		1.	2.	3.	4.
2730	4112,010	0,150	0,300	0,450	0,600
1	4113,510	0,150	0,300	0,450	0,600
2	4115,009	0,150	0,300	0,449	0,599
3	4116,507	0,150	0,300	0,449	0,599
4	4118,005	0,150	0,299	0,449	0,599
5	4119,502	0,150	0,299	0,449	0,599
6	4120,999	0,150	0,299	0,449	0,599
7	4122,496	0,150	0,299	0,449	0,598
8	4123,991	0,150	0,299	0,449	0,598
9	4125,486	0,150	0,299	0,449	0,598
2740	4126,981	0,149	0,298	0,448	0,598
1	4128,475	0,149	0,298	0,448	0,598
2	4129,969	0,149	0,298	0,448	0,597
3	4131,461	0,149	0,298	0,448	0,597
4	4132,954	0,149	0,298	0,447	0,596
5	4134,445	0,149	0,298	0,448	0,597
6	4135,937	0,149	0,298	0,447	0,596
7	4137,428	0,149	0,298	0,447	0,596
8	4138,918	0,149	0,298	0,447	0,596
9	4140,407	0,149	0,298	0,447	0,596
2750	4141,897	0,149	0,298	0,447	0,596
1	4143,386	0,149	0,297	0,446	0,595
2	4144,873	0,149	0,298	0,446	0,595
3	4146,361	0,149	0,297	0,446	0,595
4	4147,848	0,149	0,297	0,446	0,594
5	4149,334	0,149	0,297	0,446	0,594
6	4150,820	0,149	0,297	0,446	0,594
7	4152,306	0,149	0,297	0,446	0,594
8	4153,791	0,148	0,297	0,445	0,593
9	4155,275	0,148	0,297	0,445	0,593

r e n z e n.

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
0,750	0,900	1,050	1,200	1,350	2730
0,750	0,899	1,049	1,199	1,349	1
0,749	0,899	1,049	1,198	1,348	2
0,749	0,899	1,049	1,198	1,348	3
0,749	0,898	1,048	1,198	1,347	4
0,749	0,898	1,048	1,198	1,347	5
0,749	0,898	1,048	1,198	1,347	6
0,748	0,897	1,048	1,198	1,346	7
0,748	0,897	1,048	1,198	1,346	8
0,748	0,897	1,048	1,198	1,346	9
0,747	0,896	1,046	1,195	1,345	2740
0,747	0,896	1,046	1,195	1,345	1
0,746	0,895	1,044	1,194	1,343	2
0,746	0,896	1,045	1,194	1,344	3
0,746	0,895	1,044	1,193	1,342	4
0,746	0,895	1,044	1,194	1,342	5
0,746	0,895	1,044	1,193	1,342	6
0,745	0,894	1,043	1,192	1,341	7
0,745	0,893	1,042	1,191	1,340	8
0,745	0,894	1,043	1,192	1,341	9
0,745	0,893	1,042	1,191	1,340	2750
0,744	0,892	1,041	1,190	1,338	1
0,744	0,893	1,042	1,190	1,339	2
0,744	0,892	1,041	1,190	1,338	3
0,743	0,892	1,040	1,189	1,337	4
0,743	0,892	1,040	1,189	1,337	5
0,743	0,892	1,040	1,189	1,337	6
0,743	0,891	1,040	1,188	1,337	7
0,742	0,890	1,039	1,187	1,336	8
0,742	0,890	1,039	1,187	1,336	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Differe-			
		1.	2.	3.	4.
2760	4156,759	0,148	0,297	0,445	0,593
1	4158,242	0,148	0,297	0,445	0,593
2	4159,725	0,148	0,296	0,445	0,593
3	4161,207	0,148	0,296	0,444	0,592
4	4162,688	0,148	0,296	0,444	0,592
5	4164,169	0,148	0,296	0,444	0,592
6	4165,650	0,148	0,296	0,444	0,592
7	4167,130	0,148	0,296	0,444	0,592
8	4168,609	0,148	0,296	0,444	0,592
9	4170,088	0,148	0,296	0,444	0,592
2770	4171,567	0,148	0,295	0,443	0,591
1	4173,044	0,148	0,295	0,443	0,591
2	4174,521	0,148	0,296	0,443	0,591
3	4175,999	0,148	0,295	0,443	0,590
4	4177,475	0,148	0,295	0,443	0,590
5	4178,951	0,148	0,295	0,443	0,590
6	4180,426	0,147	0,295	0,442	0,590
7	4181,900	0,147	0,295	0,442	0,590
8	4183,374	0,147	0,295	0,442	0,590
9	4184,848	0,147	0,295	0,442	0,589
2780	4186,321	0,147	0,295	0,442	0,589
1	4187,794	0,147	0,294	0,441	0,588
2	4189,265	0,147	0,294	0,442	0,589
3	4190,737	0,147	0,294	0,441	0,588
4	4192,208	0,147	0,294	0,441	0,588
5	4193,679	0,147	0,294	0,441	0,588
6	4195,148	0,147	0,294	0,441	0,588
7	4196,618	0,147	0,294	0,441	0,588
8	4198,087	0,147	0,294	0,440	0,587
9	4199,555	0,147	0,294	0,440	0,587

renzen.

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
0,742	0,890	1,038	1,186	1,335	276,0
0,742	0,890	1,038	1,186	1,335	1
0,741	0,889	1,037	1,186	1,334	2
0,741	0,889	1,037	1,185	1,333	3
0,741	0,889	1,037	1,185	1,333	4
0,741	0,889	1,037	1,185	1,333	5
0,740	0,888	1,036	1,184	1,332	6
0,740	0,887	1,035	1,183	1,331	7
0,740	0,887	1,035	1,183	1,331	8
0,740	0,887	1,035	1,184	1,331	9
0,739	0,886	1,034	1,182	1,329	277,0
0,739	0,886	1,034	1,182	1,329	1
0,739	0,887	1,035	1,182	1,330	2
0,738	0,886	1,033	1,181	1,328	3
0,738	0,886	1,033	1,181	1,328	4
0,738	0,885	1,033	1,180	1,328	5
0,737	0,884	1,032	1,179	1,327	6
0,737	0,884	1,032	1,179	1,327	7
0,737	0,884	1,032	1,179	1,327	8
0,737	0,884	1,031	1,178	1,326	9
0,737	0,884	1,031	1,178	1,326	278,0
0,736	0,883	1,030	1,177	1,324	1
0,736	0,883	1,030	1,178	1,325	2
0,736	0,883	1,030	1,177	1,324	3
0,736	0,883	1,030	1,177	1,324	4
0,735	0,881	1,028	1,175	1,322	5
0,735	0,882	1,029	1,176	1,323	6
0,735	0,881	1,028	1,175	1,322	7
0,734	0,881	1,028	1,174	1,321	8
0,734	0,881	1,028	1,174	1,321	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Diffe-			
		1.	2.	3.	4.
279,0	4201,023	0,147	0,293	0,440	0,587
1	4202,490	0,147	0,293	0,440	0,587
2	4203,957	0,147	0,293	0,440	0,586
3	4265,423	0,147	0,293	0,440	0,586
4	4206,889	0,146	0,293	0,440	0,586
5	4208,354	0,146	0,293	0,440	0,586
6	4209,819	0,146	0,293	0,439	0,586
7	4211,283	0,146	0,293	0,439	0,585
8	4212,746	0,146	0,293	0,439	0,585
9	4214,209	0,146	0,292	0,438	0,585
280,0	4215,671	0,146	0,293	0,439	0,585
1	4217,134	0,146	0,292	0,438	0,584
2	4218,595	0,146	0,292	0,438	0,584
3	4220,056	0,146	0,292	0,438	0,584
4	4221,517	0,146	0,292	0,438	0,584
5	4222,977	0,146	0,292	0,438	0,584
6	4224,436	0,146	0,292	0,438	0,584
7	4225,895	0,146	0,292	0,437	0,583
8	4227,353	0,146	0,292	0,437	0,583
9	4228,811	0,146	0,291	0,437	0,583
281,0	4230,268	0,146	0,291	0,437	0,583
1	4231,725	0,146	0,291	0,437	0,583
2	4233,182	0,146	0,291	0,437	0,582
3	4234,637	0,146	0,291	0,437	0,582
4	4236,093	0,145	0,291	0,436	0,582
5	4237,547	0,146	0,291	0,437	0,582
6	4239,002	0,145	0,291	0,436	0,581
7	4240,455	0,145	0,291	0,436	0,582
8	4241,909	0,145	0,291	0,436	0,581
9	4243,362	0,145	0,290	0,435	0,580

renzen.					Barometer-Stände Lin.
5.	6.	7.	8.	9.	
0,734	0,880	1,027	1,174	1,320	279,0
0,734	0,880	1,027	1,174	1,320	1
0,733	0,880	1,026	1,173	1,319	2
0,733	0,880	1,026	1,173	1,319	3
0,733	0,879	1,026	1,172	1,319	4
0,733	0,879	1,026	1,172	1,319	5
0,732	0,878	1,025	1,171	1,318	6
0,732	0,878	1,024	1,170	1,317	7
0,732	0,878	1,024	1,170	1,317	8
0,731	0,877	1,023	1,170	1,316	9
0,732	0,878	1,024	1,170	1,317	280,0
0,731	0,877	1,023	1,169	1,315	1
0,731	0,877	1,023	1,169	1,315	2
0,731	0,877	1,023	1,169	1,315	3
0,730	0,876	1,022	1,168	1,314	4
0,730	0,875	1,021	1,167	1,313	5
0,730	0,875	1,021	1,167	1,313	6
0,729	0,875	1,021	1,166	1,312	7
0,729	0,875	1,021	1,166	1,312	8
0,729	0,874	1,020	1,166	1,311	9
0,729	0,874	1,020	1,166	1,311	281,0
0,729	0,874	1,020	1,166	1,311	1
0,728	0,873	1,019	1,164	1,310	2
0,728	0,873	1,019	1,165	1,310	3
0,727	0,872	1,018	1,163	1,309	4
0,728	0,873	1,019	1,164	1,310	5
0,727	0,872	1,017	1,162	1,308	6
0,727	0,872	1,018	1,163	1,309	7
0,727	0,872	1,017	1,162	1,308	8
0,726	0,871	1,016	1,161	1,306	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Diffe-			
		1.	2.	3.	4.
282,0	4244,813	0,145	0,290	0,436	0,581
1	4246,265	0,145	0,290	0,435	0,580
2	4247,716	0,145	0,290	0,435	0,580
3	4249,167	0,145	0,290	0,435	0,580
4	4250,617	0,145	0,290	0,435	0,580
5	4252,067	0,145	0,290	0,435	0,580
6	4253,516	0,145	0,290	0,434	0,579
7	4254,964	0,145	0,290	0,434	0,579
8	4256,412	0,145	0,289	0,434	0,579
9	4257,859	0,145	0,290	0,434	0,579
283,0	4259,307	0,145	0,289	0,434	0,579
1	4260,754	0,145	0,289	0,434	0,578
2	4262,199	0,145	0,289	0,434	0,578
3	4263,645	0,145	0,289	0,434	0,578
4	4265,090	0,145	0,289	0,434	0,578
5	4266,535	0,144	0,289	0,433	0,577
6	4267,978	0,144	0,289	0,433	0,578
7	4269,422	0,144	0,289	0,433	0,577
8	4270,865	0,144	0,288	0,433	0,577
9	4272,307	0,144	0,288	0,432	0,577
284,0	4273,749	0,144	0,288	0,432	0,576
1	4275,190	0,144	0,288	0,432	0,577
2	4276,632	0,144	0,288	0,432	0,576
3	4278,072	0,144	0,288	0,432	0,576
4	4278,512	0,144	0,288	0,432	0,576
5	4270,952	0,144	0,288	0,431	0,575
6	4282,390	0,144	0,288	0,432	0,576
7	4283,829	0,144	0,288	0,431	0,575
8	4285,267	0,144	0,287	0,431	0,574
9	4286,703	0,144	0,288	0,431	0,575

renzen.

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
0,726	0,871	1,016	1,162	1,307	282,0
0,726	0,871	1,016	1,161	1,306	1
0,726	0,871	1,016	1,161	1,306	2
0,725	0,870	1,015	1,160	1,305	3
0,725	0,870	1,015	1,160	1,305	4
0,725	0,869	1,014	1,159	1,304	5
0,724	0,869	1,014	1,158	1,303	6
0,724	0,869	1,014	1,158	1,303	7
0,724	0,868	1,013	1,158	1,302	8
0,724	0,868	1,013	1,158	1,303	9
0,724	0,868	1,013	1,158	1,302	283,0
0,723	0,867	1,012	1,156	1,301	1
0,723	0,868	1,012	1,157	1,301	2
0,723	0,867	1,012	1,156	1,301	3
0,723	0,867	1,012	1,156	1,301	4
0,722	0,866	1,010	1,154	1,299	5
0,722	0,866	1,011	1,155	1,300	6
0,722	0,866	1,010	1,154	1,299	7
0,721	0,865	1,009	1,154	1,298	8
0,721	0,865	1,009	1,154	1,298	9
0,721	0,865	1,009	1,153	1,297	284,0
0,721	0,865	1,009	1,154	1,298	1
0,720	0,864	1,008	1,152	1,296	2
0,720	0,864	1,008	1,152	1,296	3
0,720	0,864	1,008	1,152	1,295	4
0,719	0,863	1,007	1,150	1,294	5
0,720	0,863	1,007	1,151	1,295	6
0,719	0,863	1,007	1,150	1,294	7
0,718	0,862	1,005	1,150	1,292	8
0,719	0,863	1,007	1,150	1,294	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Diffe- 1.	2.	3.	4.
2850	4288,141	0,143	0,287	0,431	0,574
1	4289,577	0,143	0,287	0,431	0,574
2	4291,013	0,143	0,287	0,431	0,574
3	4292,449	0,143	0,287	0,431	0,573
4	4293,884	0,143	0,287	0,430	0,574
5	4295,318	0,143	0,287	0,430	0,574
6	4296,752	0,143	0,287	0,430	0,573
7	4298,185	0,143	0,287	0,430	0,573
8	4299,618	0,143	0,287	0,430	0,573
9	4301,051	0,143	0,286	0,429	0,572
2860	4302,482	0,143	0,286	0,430	0,573
1	4303,914	0,143	0,286	0,429	0,572
2	4305,344	0,143	0,286	0,429	0,572
3	4306,774	0,143	0,286	0,429	0,572
4	4308,204	0,143	0,286	0,429	0,572
5	4309,634	0,143	0,286	0,429	0,572
6	4311,063	0,143	0,286	0,428	0,571
7	4312,491	0,143	0,285	0,428	0,571
8	4313,918	0,143	0,286	0,428	0,571
9	4315,346	0,143	0,285	0,428	0,571
2870	4316,773	0,143	0,285	0,428	0,571
1	4318,200	0,143	0,285	0,428	0,570
2	4319,625	0,143	0,285	0,428	0,570
3	4321,051	0,143	0,285	0,428	0,570
4	4322,476	0,142	0,285	0,427	0,570
5	4323,900	0,142	0,285	0,427	0,570
6	4325,324	0,142	0,285	0,427	0,570
7	4326,748	0,142	0,284	0,427	0,569
8	4328,170	0,142	0,285	0,427	0,569
9	4329,593	0,142	0,284	0,427	0,569

r e n z e n.

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
0,718	0,862	1,005	1,150	1,292	285,0
0,718	0,862	1,005	1,150	1,292	1
0,718	0,862	1,005	1,150	1,292	2
0,718	0,861	1,005	1,148	1,292	3
0,717	0,860	1,004	1,147	1,291	4
0,717	0,860	1,004	1,147	1,291	5
0,717	0,860	1,003	1,146	1,290	6
0,717	0,860	1,003	1,146	1,290	7
0,717	0,860	1,003	1,146	1,290	8
0,716	0,859	1,002	1,145	1,288	9
0,716	0,859	1,002	1,146	1,289	286,0
0,715	0,858	1,001	1,144	1,287	1
0,715	0,858	1,001	1,144	1,287	2
0,715	0,858	1,001	1,144	1,287	3
0,715	0,858	1,001	1,144	1,287	4
0,715	0,857	1,000	1,143	1,286	5
0,714	0,857	1,000	1,142	1,285	6
0,714	0,856	0,999	1,142	1,284	7
0,714	0,857	1,000	1,142	1,285	8
0,714	0,856	0,999	1,142	1,284	9
0,714	0,856	0,999	1,142	1,284	287,0
0,713	0,855	0,998	1,140	1,283	1
0,713	0,856	0,998	1,141	1,283	2
0,713	0,855	0,998	1,140	1,283	3
0,712	0,854	0,997	1,139	1,282	4
0,712	0,854	0,997	1,139	1,282	5
0,712	0,854	0,997	1,139	1,282	6
0,711	0,853	0,995	1,138	1,280	7
0,712	0,854	0,996	1,138	1,281	8
0,711	0,853	0,995	1,138	1,280	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Differe- 1.	2.	3.	4.
288,0	4331,015	0,142	0,284	0,426	0,568
1	4332,436	0,142	0,284	0,426	0,568
2	4333,857	0,142	0,284	0,426	0,568
3	4335,277	0,142	0,284	0,426	0,568
4	4336,698	0,142	0,284	0,426	0,568
5	4338,117	0,142	0,284	0,425	0,567
6	4339,535	0,142	0,284	0,426	0,568
7	4340,954	0,142	0,284	0,425	0,567
8	4342,372	0,142	0,283	0,425	0,567
9	4343,789	0,142	0,283	0,425	0,567
289,0	4345,206	0,142	0,283	0,425	0,567
1	4346,623	0,142	0,283	0,425	0,566
2	4348,039	0,142	0,283	0,425	0,566
3	4349,454	0,142	0,283	0,425	0,566
4	4350,869	0,142	0,283	0,425	0,566
5	4352,284	0,142	0,283	0,425	0,566
6	4353,699	0,141	0,283	0,424	0,565
7	4355,112	0,141	0,283	0,424	0,565
8	4356,525	0,141	0,282	0,424	0,565
9	4357,937	0,141	0,283	0,424	0,565
290,0	4359,350	0,141	0,282	0,423	0,564
1	4360,761	0,141	0,282	0,423	0,564
2	4362,172	0,141	0,282	0,423	0,564
3	4363,583	0,141	0,282	0,423	0,564
4	4364,993	0,141	0,282	0,423	0,564
5	4366,402	0,141	0,282	0,423	0,564
6	4367,812	0,141	0,282	0,422	0,563
7	4369,220	0,141	0,282	0,423	0,564
8	4370,629	0,141	0,281	0,422	0,563
9	4372,036	0,141	0,282	0,422	0,563

r e n z e n.

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
0,711	0,853	0,995	1,137	1,279	288,0
0,711	0,853	0,995	1,137	1,279	1
0,710	0,852	0,994	1,136	1,278	2
0,711	0,853	0,995	1,137	1,279	3
0,710	0,851	0,993	1,135	1,277	4
0,709	0,851	0,993	1,134	1,276	5
0,710	0,851	0,993	1,135	1,277	6
0,709	0,851	0,993	1,134	1,276	7
0,709	0,850	0,992	1,134	1,275	8
0,709	0,850	0,992	1,134	1,275	9
0,709	0,850	0,992	1,134	1,275	289,0
0,708	0,850	0,991	1,133	1,274	1
0,708	0,849	0,991	1,132	1,274	2
0,708	0,849	0,991	1,132	1,274	3
0,708	0,849	0,991	1,132	1,274	4
0,708	0,849	0,991	1,132	1,274	5
0,707	0,848	0,989	1,130	1,272	6
0,707	0,848	0,989	1,130	1,272	7
0,706	0,847	0,989	1,130	1,271	8
0,707	0,848	0,988	1,130	1,272	9
0,706	0,847	0,988	1,129	1,270	290,0
0,706	0,847	0,988	1,129	1,270	1
0,706	0,847	0,988	1,129	1,270	2
0,705	0,846	0,987	1,128	1,269	3
0,705	0,845	0,986	1,127	1,268	4
0,705	0,846	0,987	1,128	1,269	5
0,704	0,845	0,986	1,126	1,267	6
0,705	0,845	0,986	1,127	1,268	7
0,704	0,844	0,985	1,126	1,266	8
0,704	0,845	0,986	1,126	1,267	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Differe-			
		1.	2.	3.	4.
291,0	4373,444	0,141	0,281	0,422	0,562
1	4374,851	0,141	0,281	0,422	0,562
2	4376,275	0,141	0,281	0,422	0,562
3	4377,663	0,141	0,281	0,422	0,562
4	4379,068	0,140	0,281	0,422	0,562
5	4380,473	0,140	0,281	0,421	0,562
6	4381,877	0,140	0,281	0,421	0,562
7	4383,281	0,140	0,281	0,421	0,562
8	4384,685	0,140	0,280	0,421	0,561
9	4386,087	0,140	0,281	0,421	0,561
292,0	4387,490	0,140	0,280	0,421	0,561
1	4388,892	0,140	0,280	0,420	0,560
2	4390,293	0,140	0,280	0,420	0,560
3	4391,694	0,140	0,280	0,420	0,560
4	4393,095	0,140	0,280	0,420	0,560
5	4394,495	0,140	0,280	0,420	0,560
6	4395,894	0,140	0,280	0,420	0,560
7	4397,293	0,140	0,280	0,420	0,560
8	4398,692	0,140	0,280	0,419	0,559
9	4400,094	0,140	0,280	0,419	0,559
293,0	4401,488	0,140	0,279	0,419	0,559
1	4402,885	0,140	0,279	0,419	0,559
2	4404,282	0,140	0,279	0,419	0,558
3	4405,678	0,140	0,279	0,419	0,558
4	4407,074	0,140	0,279	0,419	0,558
5	4408,469	0,140	0,279	0,419	0,558
6	4409,864	0,139	0,279	0,418	0,557
7	4411,258	0,139	0,279	0,418	0,557
8	4412,652	0,139	0,279	0,418	0,557
9	4414,045	0,139	0,279	0,418	0,557

renzen.

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
0,704	0,844	0,985	1,126	1,266	291,0
0,703	0,844	0,984	1,125	1,265	1
0,703	0,844	0,984	1,125	1,265	2
0,703	0,843	0,984	1,124	1,265	3
0,703	0,843	0,984	1,124	1,265	4
0,702	0,842	0,983	1,123	1,264	5
0,702	0,842	0,983	1,123	1,264	6
0,702	0,842	0,983	1,123	1,264	7
0,701	0,841	0,981	1,122	1,262	8
0,702	0,842	0,982	1,122	1,263	9
0,702	0,842	0,982	1,122	1,263	292,0
0,701	0,841	0,981	1,121	1,261	1
0,701	0,841	0,981	1,121	1,261	2
0,701	0,841	0,981	1,121	1,261	3
0,700	0,840	0,980	1,120	1,260	4
0,700	0,839	0,979	1,119	1,259	5
0,700	0,839	0,979	1,119	1,259	6
0,700	0,839	0,979	1,119	1,259	7
0,699	0,839	0,979	1,118	1,258	8
0,699	0,839	0,979	1,118	1,258	9
0,699	0,838	0,978	1,118	1,257	293,0
0,699	0,838	0,978	1,118	1,257	1
0,698	0,838	0,977	1,117	1,256	2
0,698	0,838	0,977	1,117	1,256	3
0,698	0,837	0,977	1,116	1,256	4
0,698	0,837	0,977	1,116	1,256	5
0,697	0,835	0,976	1,115	1,255	6
0,697	0,835	0,976	1,115	1,255	7
0,697	0,837	0,975	1,114	1,254	8
0,697	0,837	0,975	1,144	1,254	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Differe-			
		1.	2.	3.	4.
294,0	4415,438	0,139	0,278	0,418	0,557
1	4416,830	0,139	0,279	0,418	0,557
2	4418,223	0,139	0,278	0,417	0,556
3	4419,614	0,139	0,278	0,417	0,556
4	4421,005	0,139	0,278	0,417	0,556
5	4422,395	0,139	0,278	0,417	0,556
6	4423,785	0,139	0,278	0,417	0,556
7	4425,175	0,139	0,278	0,417	0,556
8	4426,564	0,139	0,278	0,417	0,556
9	4427,953	0,139	0,278	0,416	0,555
295,0	4429,341	0,139	0,278	0,416	0,555
1	4430,729	0,139	0,277	0,416	0,555
2	4432,116	0,139	0,277	0,416	0,554
3	4433,502	0,139	0,277	0,416	0,555
4	4434,889	0,139	0,277	0,416	0,554
5	4436,275	0,139	0,277	0,416	0,554
6	4437,660	0,139	0,277	0,416	0,554
7	4439,045	0,139	0,277	0,416	0,554
8	4440,430	0,138	0,277	0,415	0,554
9	4441,814	0,138	0,277	0,415	0,553
296,0	4443,197	0,138	0,277	0,415	0,553
1	4444,580	0,138	0,277	0,415	0,553
2	4445,963	0,138	0,276	0,415	0,553
3	4447,345	0,138	0,276	0,414	0,552
4	4448,726	0,138	0,276	0,414	0,552
5	4450,107	0,138	0,276	0,414	0,552
6	4451,487	0,138	0,276	0,414	0,552
7	4452,868	0,138	0,276	0,414	0,552
8	4454,248	0,138	0,276	0,414	0,552
9	4455,627	0,138	0,276	0,413	0,551

renzen.					Barometer-Stände Lin.
5.	6.	7.	8.	9.	
0,696	0,835	0,974	1,114	1,253	294,0
0,697	0,837	1,975	1,114	1,254	1
0,696	0,835	1,974	1,113	1,252	2
0,696	0,835	1,974	1,114	1,252	3
0,696	0,834	1,973	1,113	1,251	4
0,696	0,834	1,973	1,113	1,251	5
0,696	0,834	1,973	1,113	1,251	6
0,696	0,833	1,972	1,112	1,250	7
0,696	0,833	1,972	1,112	1,250	8
0,694	0,833	1,972	1,110	1,249	9
0,694	0,833	0,972	1,110	1,249	295,0
0,694	0,832	0,971	1,110	1,248	1
0,693	0,832	0,970	1,109	1,247	2
0,694	0,832	0,971	1,110	1,248	3
0,693	0,832	0,970	1,109	1,247	4
0,693	0,831	0,970	1,108	1,247	5
0,693	0,831	0,970	1,108	1,247	6
0,693	0,831	0,970	1,108	1,247	7
0,692	0,830	0,969	1,107	1,246	8
0,692	0,830	0,968	1,106	1,245	9
0,692	0,830	0,968	1,106	1,245	296,0
0,692	0,830	0,968	1,106	1,245	1
0,691	0,829	0,967	1,106	1,244	2
0,691	0,829	0,967	1,105	1,243	3
0,691	0,829	0,967	1,105	1,243	4
0,690	0,828	0,966	1,104	1,242	5
0,691	0,829	0,967	1,105	1,243	6
0,690	0,828	0,966	1,104	1,243	7
0,690	0,827	0,965	1,103	1,242	8
0,689	0,827	0,965	1,102	1,240	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Diffe-			
		1.	2.	3.	4.
297,0	4457,005	0,138	0,276	0,414	0,552
1	4458,385	0,138	0,275	0,413	0,551
2	4459,762	0,138	0,275	0,413	0,551
3	4461,139	0,138	0,276	0,413	0,551
4	4462,517	0,138	0,275	0,413	0,550
5	4463,893	0,138	0,275	0,413	0,550
6	4465,269	0,138	0,275	0,413	0,550
7	4466,644	0,138	0,275	0,413	0,550
8	4468,020	0,137	0,275	0,412	0,550
9	4469,394	0,138	0,275	0,413	0,550
298,0	4470,769	0,137	0,275	0,412	0,550
1	4472,143	0,137	0,274	0,412	0,549
2	4473,515	0,137	0,275	0,412	0,550
3	4474,889	0,137	0,274	0,412	0,549
4	4476,261	0,137	0,274	0,411	0,548
5	4477,632	0,137	0,274	0,412	0,549
6	4479,004	0,137	0,274	0,411	0,548
7	4480,375	0,137	0,274	0,411	0,548
8	4481,746	0,137	0,274	0,411	0,548
9	4483,116	0,137	0,274	0,411	0,548
299,0	4484,485	0,137	0,274	0,411	0,548
1	4485,854	0,137	0,274	0,411	0,548
2	4487,223	0,137	0,274	0,410	0,547
3	4488,591	0,137	0,274	0,410	0,547
4	4489,959	0,137	0,273	0,410	0,547
5	4491,326	0,137	0,273	0,410	0,547
6	4492,693	0,137	0,273	0,410	0,546
7	4494,059	0,137	0,273	0,410	0,546
8	4495,425	0,137	0,273	0,410	0,546
9	4496,791	0,137	0,273	0,410	0,546

renzen.

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
0,690	0,828	0,966	1,104	1,242	297,0
0,689	0,826	0,964	1,102	1,239	1
0,689	0,826	0,964	1,102	1,239	2
0,689	0,827	0,965	1,102	1,240	3
0,688	0,826	0,963	1,101	1,238	4
0,688	0,826	0,963	1,101	1,238	5
0,688	0,825	0,963	1,100	1,238	6
0,688	0,826	0,963	1,101	1,238	7
0,687	0,824	0,962	1,199	1,237	8
0,688	0,825	0,963	1,100	1,238	9
0,687	0,824	0,962	1,099	1,237	298,0
0,686	0,823	0,960	1,098	1,235	1
0,687	0,824	0,960	1,098	1,235	2
0,686	0,823	0,960	1,098	1,235	3
0,686	0,823	0,960	1,097	1,234	4
0,686	0,823	0,960	1,098	1,235	5
0,686	0,823	0,960	1,097	1,234	6
0,686	0,823	0,960	1,097	1,234	7
0,685	0,822	0,959	1,096	1,233	8
0,685	0,821	0,958	1,095	1,232	9
0,685	0,821	0,958	1,095	1,232	299,0
0,685	0,821	0,958	1,095	1,232	1
0,684	0,821	0,958	1,094	1,231	2
0,684	0,821	0,958	1,094	1,231	3
0,684	0,820	0,957	1,094	1,230	4
0,684	0,820	0,957	1,094	1,230	5
0,683	0,820	0,956	1,093	1,229	6
0,683	0,820	0,956	1,093	1,229	7
0,683	0,820	0,956	1,093	1,229	8
0,683	0,819	0,956	1,093	1,229	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Diffe- 1.	2.	3.	4.
300,0	4498,156	0,137	0,273	0,410	0,546
1	4499,521	0,136	0,273	0,409	0,546
2	4400,885	0,136	0,273	0,409	0,545
3	4502,248	0,136	0,273	0,409	0,545
4	4503,611	0,136	0,273	0,409	0,546
5	4504,975	0,136	0,272	0,409	0,545
6	4506,337	0,136	0,272	0,408	0,544
7	4507,698	0,136	0,272	0,409	0,545
8	4509,060	0,136	0,272	0,408	0,544
9	4510,421	0,136	0,272	0,408	0,544
301,0	4511,781	0,136	0,272	0,408	0,544
1	4513,142	0,136	0,272	0,408	0,544
2	4514,501	0,136	0,272	0,408	0,544
3	4515,860	0,136	0,272	0,407	0,543
4	4517,218	0,136	0,272	0,408	0,544
5	4518,577	0,136	0,271	0,407	0,543
6	4519,934	0,136	0,272	0,407	0,543
7	4521,292	0,136	0,271	0,407	0,543
8	4522,649	0,136	0,271	0,407	0,542
9	4524,005	0,136	0,271	0,407	0,542
302,0	4525,361	0,136	0,271	0,407	0,542
1	4526,717	0,136	0,271	0,407	0,542
2	4528,072	0,135	0,271	0,406	0,542
3	4529,426	0,136	0,271	0,407	0,542
4	4530,781	0,135	0,271	0,406	0,542
5	4532,135	0,135	0,271	0,406	0,541
6	4533,488	0,135	0,271	0,406	0,541
7	4534,841	0,135	0,270	0,406	0,541
8	4536,193	0,135	0,270	0,406	0,541
9	4537,545	0,135	0,270	0,405	0,540

r e n z e n.

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
0,683	0,819	0,956	1,092	1,229	300,0
0,682	0,818	0,955	1,091	1,228	1
0,682	0,818	0,954	1,090	1,227	2
0,682	0,818	0,954	1,090	1,227	3
0,682	0,818	0,954	1,091	1,228	4
0,681	0,817	0,953	1,090	1,226	5
0,681	0,817	0,953	1,089	1,225	6
0,681	0,817	0,953	1,090	1,226	7
0,681	0,817	0,953	1,089	1,225	8
0,680	0,816	0,952	1,088	1,224	9
0,681	0,817	0,953	1,089	1,225	301,0
0,680	0,815	0,951	1,087	1,223	1
0,680	0,815	0,951	1,087	1,223	2
0,679	0,815	0,951	1,086	1,222	3
0,680	0,815	0,951	1,087	1,223	4
0,679	0,814	0,950	1,086	1,221	5
0,679	0,815	0,951	1,087	1,221	6
0,679	0,814	0,950	1,086	1,221	7
0,678	0,814	0,949	1,085	1,220	8
0,678	0,814	0,949	1,085	1,220	9
0,678	0,814	0,949	1,085	1,220	302,0
0,678	0,813	0,949	1,084	1,220	1
0,677	0,812	0,948	1,083	1,219	2
0,678	0,813	0,949	1,084	1,220	3
0,677	0,812	0,948	1,083	1,219	4
0,677	0,812	0,947	1,082	1,218	5
0,677	0,812	0,947	1,082	1,218	6
0,676	0,811	0,946	1,082	1,217	7
0,676	0,811	0,946	1,082	1,217	8
0,676	0,811	0,946	1,081	1,216	9

Barometer Stände Lin.	Log.	Diffe-			
		1.	2.	3.	4.
303,0	4538,896	0,135	0,270	0,405	0,540
1	4540,247	0,135	0,270	0,405	0,540
2	4541,598	0,135	0,270	0,405	0,540
3	4542,948	0,135	0,270	0,405	0,540
4	4544,298	0,135	0,270	0,405	0,540
5	4545,648	0,135	0,270	0,405	0,540
6	4546,997	0,135	0,270	0,404	0,539
7	4548,345	0,135	0,270	0,404	0,539
8	4549,693	0,135	0,269	0,404	0,539
9	4551,040	0,135	0,269	0,404	0,539
304,0	4552,387	0,135	0,269	0,404	0,539
1	4553,734	0,135	0,269	0,404	0,538
2	4555,080	0,135	0,269	0,404	0,538
3	4556,426	0,135	0,269	0,404	0,538
4	4557,771	0,135	0,269	0,404	0,538
5	4559,116	0,134	0,269	0,403	0,538
6	4560,460	0,135	0,269	0,404	0,538
7	4561,805	0,134	0,268	0,403	0,537
8	4563,148	0,134	0,268	0,403	0,537
9	4564,491	0,134	0,268	0,403	0,537
305,0	4565,833	0,134	0,268	0,403	0,537
1	4567,176	0,134	0,268	0,402	0,536
2	4568,517	0,134	0,268	0,403	0,537
3	4569,859	0,134	0,268	0,402	0,536
4	4571,199	0,134	0,268	0,402	0,536
5	4572,540	0,134	0,268	0,402	0,536
6	4573,880	0,134	0,268	0,402	0,536
7	4575,219	0,134	0,268	0,402	0,536
8	4576,559	0,134	0,268	0,402	0,536
9	4577,898	0,134	0,268	0,401	0,535

renzen.

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
0,676	0,811	0,946	1,081	1,216	303,0
0,676	0,811	0,946	1,081	1,216	1
0,675	0,810	0,945	1,080	1,215	2
0,675	0,810	0,945	1,080	1,215	3
0,675	0,810	0,945	1,070	1,215	4
0,675	0,809	0,944	1,079	1,214	5
0,674	0,809	0,944	1,078	1,213	6
0,674	0,809	0,944	1,078	1,213	7
0,674	0,808	0,943	1,078	1,212	8
0,674	0,808	0,943	1,078	1,212	9
0,674	0,808	0,943	1,078	1,212	304,0
0,673	0,808	0,942	1,077	1,211	1
0,673	0,808	0,942	1,077	1,211	2
0,673	0,807	0,942	1,077	1,211	3
0,673	0,807	0,942	1,077	1,211	4
0,672	0,806	0,941	1,075	1,210	5
0,673	0,807	0,942	1,077	1,211	6
0,672	0,806	0,940	1,074	1,209	7
0,672	0,806	0,940	1,074	1,209	8
0,671	0,805	0,939	1,074	1,208	9
0,672	0,806	0,940	1,074	1,209	305,0
0,671	0,805	0,939	1,073	1,207	1
0,671	0,805	0,939	1,074	1,208	2
0,670	0,804	0,938	1,072	1,206	3
0,671	0,805	0,939	1,073	1,207	4
0,670	0,804	0,938	1,072	1,206	5
0,670	0,803	0,937	1,071	1,205	6
0,670	0,804	0,938	1,072	1,206	7
0,670	0,803	0,937	1,071	1,205	8
0,669	0,803	0,937	1,070	1,204	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Differe-			
		1.	2.	3.	4.
306,0	4579,236	0,134	0,267	0,401	0,535
1	4580,573	0,134	0,268	0,401	0,535
2	4581,911	0,134	0,267	0,401	0,535
3	4583,248	0,134	0,267	0,401	0,535
4	4584,585	0,134	0,267	0,400	0,534
5	4585,921	0,134	0,267	0,400	0,534
6	4587,257	0,134	0,267	0,400	0,534
7	4588,593	0,133	0,267	0,400	0,534
8	4589,927	0,133	0,267	0,400	0,534
9	4591,261	0,133	0,267	0,400	0,534
307,0	4592,595	0,133	0,267	0,400	0,533
1	4593,928	0,133	0,267	0,400	0,533
2	4595,261	0,133	0,267	0,400	0,533
3	4596,594	0,133	0,266	0,400	0,533
4	4597,926	0,133	0,266	0,399	0,532
5	4599,257	0,133	0,266	0,399	0,532
6	4600,588	0,133	0,266	0,400	0,533
7	4601,920	0,133	0,266	0,399	0,532
8	4603,250	0,133	0,266	0,399	0,532
9	4604,580	0,133	0,266	0,399	0,532
308,0	4605,909	0,133	0,266	0,399	0532
1	4607,239	0,133	0,266	0,398	0531
2	4608,567	0,133	0,266	0,398	0531
3	4609,895	0,133	0,266	0,399	0532
4	4611,224	0,133	0,265	0,398	0531
5	4612,551	0,133	0,265	0,398	0531
6	4613,878	0,133	0,265	0,398	0530
7	4615,204	0,133	0,265	0,398	0531
8	4616,531	0,133	0,265	0,398	0530
9	4616,856	0,133	0,265	0,398	0530

renzen.

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
0,669	0,802	0,936	1,070	1,203	306,0
0,669	0,803	0,937	1,070	1,204	1
0,669	0,802	0,936	1,070	1,204	2
0,669	0,802	0,936	1,070	1,204	3
0,668	0,800	0,935	1,069	1,202	4
0,668	0,800	0,935	1,069	1,202	5
0,668	0,800	0,935	1,069	1,202	6
0,667	0,800	0,934	1,067	1,201	7
0,667	0,800	0,934	1,067	1,201	8
0,667	0,800	0,934	1,067	1,201	9
0,667	0,800	0,933	1,066	1,200	307,0
0,667	0,800	0,933	1,066	1,200	1
0,667	0,800	0,933	1,066	1,200	2
0,666	0,799	0,932	1,066	1,199	3
0,666	0,799	0,932	1,066	1,198	4
0,666	0,799	0,932	1,066	1,198	5
0,666	0,799	0,932	1,066	1,199	6
0,665	0,798	0,931	1,064	1,197	7
0,665	0,798	0,931	1,064	1,197	8
0,665	0,797	0,930	1,063	1,196	9
0,665	0,798	0,931	1,064	1,197	308,0
0,664	0,797	0,930	1,062	1,195	1
0,664	0,797	0,930	1,062	1,195	2
0,665	0,797	0,930	1,063	1,196	3
0,664	0,796	0,929	1,062	1,194	4
0,664	0,796	0,929	1,062	1,194	5
0,663	0,796	0,928	1,061	1,193	6
0,664	0,796	0,929	1,062	1,194	7
0,663	0,795	0,928	1,060	1,193	8
0,663	0,796	0,928	1,061	1,195	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Differenzen 1.	2.	3.	4.
309,0	4619,182	0,132	0,265	0,397	0,530
1	4620,506	0,133	0,265	0,398	0,530
2	4621,831	0,132	0,265	0,397	0,529
3	4623,154	0,132	0,265	0,397	0,530
4	4624,478	0,132	0,265	0,397	0,530
5	4625,802	0,132	0,265	0,397	0,529
6	4627,125	0,132	0,264	0,396	0,528
7	4628,446	0,132	0,264	0,397	0,529
8	4629,768	0,132	0,264	0,397	0,529
9	4631,090	0,132	0,264	0,396	0,528
310,0	4632,411	0,132	0,264	0,396	0,528
1	4633,731	0,132	0,264	0,396	0,528
2	4635,051	0,132	0,264	0,396	0,528
3	4636,371	0,132	0,264	0,396	0,528
4	4637,690	0,132	0,264	0,396	0,528
5	4639,009	0,132	0,264	0,396	0,528
6	4640,328	0,132	0,264	0,395	0,527
7	4641,646	0,132	0,263	0,395	0,527
8	4642,963	0,132	0,263	0,395	0,527
9	4644,208	0,132	0,263	0,395	0,527
311,0	4645,597	0,132	0,263	0,395	0,526
1	4646,913	0,132	0,263	0,395	0,526
2	4648,229	0,132	0,263	0,395	0,526
3	4649,545	0,132	0,263	0,395	0,526
4	4650,860	0,132	0,263	0,395	0,526
5	4652,175	0,131	0,263	0,394	0,525
6	4653,488	0,131	0,263	0,394	0,525
7	4654,802	0,131	0,263	0,394	0,525
8	4656,116	0,131	0,263	0,394	0,525
9	4657,429	0,131	0,262	0,394	0,525

renzen.

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
0,662	0,794	0,927	1,059	1,192	309,0
0,663	0,795	0,928	1,060	1,193	1
0,662	0,794	0,926	1,058	1,191	2
0,662	0,794	0,927	1,059	1,192	3
0,662	0,794	0,927	1,059	1,192	4
0,662	0,794	0,926	1,058	1,191	5
0,661	0,793	0,925	1,057	1,189	6
0,661	0,793	0,925	1,058	1,190	7
0,661	0,793	0,925	1,058	1,190	8
0,661	0,793	0,925	1,057	1,189	9
0,660	0,792	0,924	1,056	1,188	310,0
0,660	0,792	0,924	1,056	1,188	1
0,660	0,792	0,924	1,056	1,188	2
0,660	0,791	0,923	1,055	1,187	3
0,660	0,791	0,923	1,055	1,187	4
0,660	0,791	0,923	1,055	1,187	5
0,659	0,791	0,923	1,054	1,186	6
0,659	0,790	0,922	1,054	1,185	7
0,659	0,790	0,922	1,054	1,185	8
0,659	0,790	0,922	1,054	1,185	9
0,658	0,790	0,921	1,053	1,184	311,0
0,658	0,790	0,921	1,053	1,184	1
0,658	0,790	0,921	1,053	1,184	2
0,658	0,789	0,921	1,052	1,184	3
0,658	0,789	0,921	1,052	1,184	4
0,657	0,788	0,919	1,050	1,182	5
0,657	0,788	0,920	1,051	1,183	6
0,657	0,788	0,920	1,051	1,183	7
0,657	0,788	0,919	1,050	1,182	8
0,656	0,787	0,918	1,050	1,181	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Diffe-			
		1.	2.	3.	4.
312,0	4658,741	0,131	0,263	0,394	0,525
1	4660,054	0,131	0,262	0,393	0,524
2	4661,365	0,131	0,262	0,393	0,524
3	4662,676	0,131	0,262	0,393	0,524
4	4663,987	0,131	0,262	0,393	0,524
5	4665,297	0,131	0,262	0,393	0,524
6	4666,608	0,131	0,262	0,393	0,524
7	4667,917	0,131	0,262	0,393	0,524
8	4669,226	0,131	0,262	0,393	0,524
9	4670,535	0,131	0,262	0,392	0,523
313,0	4671,843	0,131	0,262	0,393	0,524
1	4673,152	0,131	0,261	0,392	0,523
2	4674,459	0,131	0,261	0,392	0,523
3	4675,766	0,131	0,261	0,392	0,522
4	4677,072	0,131	0,261	0,392	0,522
5	4678,378	0,131	0,261	0,392	0,523
6	4679,685	0,131	0,261	0,392	0,522
7	4680,990	0,131	0,261	0,392	0,522
8	4682,295	0,130	0,261	0,391	0,522
9	4683,599	0,130	0,261	0,391	0,522
314,0	4684,903	0,130	0,261	0,391	0,522
1	4686,207	0,130	0,261	0,391	0,522
2	4687,511	0,130	0,261	0,391	0,521
3	4688,814	0,130	0,260	0,391	0,521
4	4690,116	0,130	0,260	0,391	0,521
5	4691,418	0,130	0,260	0,390	0,520
6	4692,720	0,130	0,260	0,390	0,520
7	4694,021	0,130	0,260	0,390	0,520
8	4695,322	0,130	0,260	0,390	0,520
9	4696,623	0,130	0,260	0,390	0,520

renzen.

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
0,657	0,788	0,919	1,050	1,182	312,0
0,656	0,787	0,918	1,049	1,180	1
0,656	0,787	0,918	1,049	1,180	2
0,656	0,787	0,918	1,049	1,180	3
0,655	0,786	0,917	1,048	1,179	4
0,656	0,787	0,918	1,049	1,180	5
0,655	0,785	0,916	1,047	1,178	6
0,655	0,785	0,916	1,047	1,178	7
0,655	0,785	0,916	1,047	1,178	8
0,654	0,785	0,916	1,046	1,177	9
0,655	0,785	0,916	1,047	1,178	313,0
0,654	0,784	0,915	1,046	1,176	1
0,654	0,784	0,915	1,046	1,176	2
0,653	0,784	0,914	1,045	1,175	3
0,653	0,784	0,914	1,045	1,175	4
0,654	0,784	0,915	1,046	1,176	5
0,653	0,783	0,914	1,044	1,175	6
0,653	0,783	0,914	1,044	1,175	7
0,652	0,782	0,913	1,043	1,174	8
0,652	0,782	0,913	1,043	1,174	9
0,652	0,782	0,913	1,043	1,174	314,0
0,652	0,782	0,913	1,043	1,174	1
0,652	0,782	0,912	1,042	1,173	2
0,651	0,781	0,911	1,042	1,172	3
0,651	0,781	0,911	1,042	1,172	4
0,651	0,781	0,911	1,041	1,171	5
0,651	0,781	0,911	1,041	1,171	6
0,651	0,781	0,911	1,041	1,171	7
0,651	0,781	0,911	1,041	1,171	8
0,650	0,780	0,910	1,040	1,170	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Differe- 1.	2.	3.	4.
315,0	4697,923	0,130	0,260	0,390	0,520
1	4699,223	0,130	0,260	0,390	0,520
2	4700,521	0,130	0,260	0,390	0,520
3	4701,820	0,130	0,260	0,389	0,519
4	4703,118	0,130	0,260	0,390	0,520
5	4704,417	0,130	0,259	0,389	0,519
6	4705,714	0,130	0,259	0,389	0,519
7	4707,011	0,130	0,259	0,389	0,518
8	4708,307	0,130	0,259	0,389	0,519
9	4709,604	0,130	0,259	0,389	0,518
316,0	4710,900	0,130	0,259	0,389	0,518
1	4712,195	0,130	0,259	0,389	0,518
2	4713,491	0,129	0,259	0,388	0,518
3	4714,785	0,130	0,259	0,389	0,518
4	4716,080	0,129	0,259	0,388	0,517
5	4717,373	0,129	0,259	0,388	0,518
6	4718,667	0,129	0,259	0,388	0,517
7	4719,960	0,129	0,259	0,388	0,517
8	4721,253	0,129	0,258	0,388	0,516
9	4733,544	0,129	0,259	0,388	0,517
317,0	4723,837	0,129	0,258	0,387	0,516
1	4725,127	0,129	0,258	0,388	0,517
2	4726,419	0,129	0,258	0,387	0,516
3	4727,710	0,129	0,258	0,387	0,516
4	4728,999	0,129	0,258	0,387	0,516
5	4730,289	0,129	0,258	0,387	0,516
6	4731,579	0,129	0,258	0,387	0,516
7	4732,868	0,129	0,258	0,386	0,515
8	4734,156	0,129	0,258	0,386	0,515
9	4735,444	0,129	0,258	0,385	0,515

renzen.

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
0,650	0,780	0,910	1,040	1,170	315,0
0,650	0,779	0,909	1,039	1,169	1
0,650	0,779	0,909	1,039	1,169	2
0,649	0,779	0,909	1,038	1,168	3
0,650	0,779	0,909	1,039	1,169	4
0,649	0,778	0,908	1,038	1,167	5
0,649	0,778	0,908	1,038	1,167	6
0,648	0,778	0,907	1,037	1,166	7
0,649	0,778	0,908	1,038	1,167	8
0,648	0,778	0,907	1,037	1,166	9
0,648	0,777	0,907	1,036	1,166	316,0
0,648	0,778	0,907	1,037	1,166	1
0,647	0,776	0,906	1,035	1,165	2
0,648	0,777	0,907	1,036	1,166	3
0,647	0,776	0,905	1,034	1,164	4
0,647	0,776	0,906	1,035	1,165	5
0,647	0,776	0,905	1,034	1,164	6
0,647	0,776	0,905	1,034	1,164	7
0,646	0,775	0,904	1,033	1,162	8
0,647	0,776	0,905	1,034	1,164	9
0,645	0,774	0,903	1,032	1,161	317,0
0,646	0,775	0,904	1,034	1,163	1
0,646	0,775	0,904	1,033	1,162	2
0,645	0,773	0,902	1,031	1,160	3
0,645	0,774	0,903	1,032	1,161	4
0,645	0,774	0,903	1,032	1,161	5
0,645	0,773	0,902	1,031	1,160	6
0,644	0,773	0,902	1,030	1,159	7
0,644	0,773	0,902	1,030	1,159	8
0,644	0,773	0,902	1,030	1,159	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Diffe-			
		1.	2.	3.	4.
318,0	4736,732	0,129	0,258	0,386	0,515
1	4738,020	0,129	0,257	0,386	0,515
2	4739,307	0,129	0,257	0,386	0,514
3	4740,593	0,129	0,257	0,386	0,514
4	4741,879	0,129	0,257	0,386	0,514
5	4743,164	0,129	0,257	0,386	0,514
6	4744,450	0,129	0,257	0,386	0,514
7	4745,735	0,128	0,257	0,385	0,514
8	4747,019	0,128	0,257	0,385	0,514
9	4748,303	0,128	0,257	0,385	0,514
319,0	4749,587	0,128	0,257	0,385	0,514
1	4750,871	0,128	0,257	0,385	0,513
2	4752,154	0,128	0,256	0,385	0,513
3	4753,436	0,128	0,256	0,385	0,513
4	4754,718	0,128	0,256	0,385	0,513
5	4756,000	0,128	0,256	0,384	0,512
6	4757,281	0,128	0,256	0,384	0,512
7	4758,562	0,128	0,256	0,384	0,512
8	4759,843	0,128	0,256	0,384	0,512
9	4761,122	0,128	0,256	0,384	0,512
320,0	4762,403	0,128	0,256	0,384	0,512
1	4763,682	0,128	0,256	0,383	0,511
2	4764,960	0,128	0,256	0,384	0,512
3	4766,239	0,128	0,255	0,383	0,511
4	4767,517	0,128	0,255	0,383	0,511
5	4768,795	0,128	0,255	0,383	0,511
6	4770,073	0,128	0,255	0,383	0,511
7	4771,349	0,128	0,255	0,383	0,511
8	4772,626	0,128	0,255	0,383	0,510
9	4773,902	0,128	0,255	0,383	0,510

renzen.

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
0,644	0,773	0,902	1,030	1,159	318,0
0,644	0,772	0,901	1,030	1,158	1
0,643	0,772	0,900	1,029	1,157	2
0,643	0,772	0,900	1,029	1,157	3
0,643	0,771	0,900	1,028	1,157	4
0,643	0,772	0,900	1,029	1,157	5
0,643	0,771	0,900	1,028	1,157	6
0,642	0,770	0,899	1,027	1,156	7
0,642	0,770	0,899	1,027	1,156	8
0,642	0,770	0,899	1,027	1,156	9
0,642	0,770	0,899	1,027	1,156	319,0
0,642	0,770	0,898	1,026	1,155	1
0,641	0,769	0,897	1,026	1,154	2
0,641	0,769	0,897	1,026	1,154	3
0,641	0,769	0,897	1,026	1,154	4
0,641	0,769	0,897	1,025	1,153	5
0,641	0,769	0,897	1,025	1,153	6
0,641	0,769	0,897	1,025	1,153	7
0,640	0,767	0,895	1,023	1,151	8
0,641	0,769	0,897	1,025	1,153	9
0,640	0,767	0,895	1,023	1,151	320,0
0,639	0,767	0,895	1,022	1,150	1
0,640	0,767	0,895	1,023	1,151	2
0,639	0,767	0,895	1,022	1,150	3
0,639	0,767	0,895	1,022	1,150	4
0,639	0,766	0,894	1,022	1,149	5
0,639	0,766	0,894	1,022	1,149	6
0,639	0,766	0,894	1,022	1,149	7
0,638	0,766	0,893	1,021	1,148	8
0,638	0,765	0,893	1,020	1,148	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Diffe-			
		1.	2.	3.	4.
321,0	4775,177	0,128	0,225	0,383	0,510
1	4776,453	0,127	0,225	0,382	0,510
2	4777,727	0,128	0,255	0,383	0,510
3	4779,002	0,128	0,255	0,383	0,510
4	4780,277	0,127	0,255	0,382	0,509
5	4781,550	0,127	0,255	0,382	0,509
6	4782,823	0,127	0,255	0,382	0,510
7	4784,097	0,127	0,254	0,381	0,508
8	4785,368	0,127	0,255	0,382	0,509
9	4786,641	0,127	0,254	0,382	0,509
322,0	4787,913	0,127	0,254	0,381	0,508
1	4789,184	0,127	0,254	0,381	0,508
2	4790,455	0,127	0,254	0,381	0,508
3	4791,726	0,127	0,254	0,381	0,508
4	4792,996	0,127	0,254	0,381	0,508
5	4794,265	0,127	0,254	0,381	0,508
6	4795,535	0,127	0,254	0,381	0,508
7	4796,804	0,127	0,254	0,380	0,507
8	4798,072	0,127	0,254	0,380	0,507
9	4799,340	0,127	0,254	0,380	0,507
323,0	4800,608	0,127	0,254	0,380	0,507
1	4801,876	0,127	0,253	0,380	0,507
2	4803,143	0,127	0,253	0,380	0,507
3	4804,410	0,127	0,253	0,380	0,506
4	4805,676	0,127	0,253	0,380	0,506
5	4806,942	0,127	0,253	0,380	0,506
6	4808,207	0,127	0,253	0,380	0,506
7	4809,472	0,127	0,253	0,380	0,506
8	4810,737	0,126	0,253	0,379	0,506
9	4812,001	0,126	0,253	0,379	0,506

renzen.

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
0,638	0,766	0,893	1,021	1,148	321,0
0,637	0,764	0,892	1,019	1,147	1
0,638	0,765	0,893	1,020	1,148	2
0,638	0,765	0,893	1,020	1,148	3
0,637	0,764	0,891	1,018	1,146	4
0,637	0,764	0,891	1,018	1,146	5
0,637	0,764	0,892	1,019	1,147	6
0,636	0,763	0,890	1,017	1,144	7
0,637	0,764	0,891	1,018	1,146	8
0,636	0,763	0,890	1,018	1,145	9
0,636	0,763	0,890	1,017	1,144	322,0
0,636	0,763	0,890	1,017	1,144	1
0,636	0,763	0,890	1,017	1,144	2
0,635	0,762	0,889	1,016	1,143	3
0,635	0,761	0,888	1,015	1,142	4
0,635	0,762	0,889	1,016	1,142	5
0,635	0,761	0,888	1,015	1,142	6
0,634	0,761	0,888	1,014	1,141	7
0,634	0,761	0,888	1,014	1,141	8
0,634	0,761	0,888	1,014	1,141	9
0,634	0,761	0,888	1,014	1,141	323,0
0,634	0,760	0,887	1,014	1,140	1
0,634	0,760	0,887	1,014	1,140	2
0,633	0,760	0,886	1,013	1,139	3
0,633	0,760	0,886	1,013	1,139	4
0,633	0,759	0,886	1,012	1,139	5
0,633	0,759	0,886	1,012	1,139	6
0,633	0,759	0,886	1,012	1,139	7
0,632	0,758	0,885	1,011	1,138	8
0,632	0,758	0,885	1,011	1,138	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Diffe-			
		1.	2.	3.	4.
324,0	4813,265	0,126	0,253	0,379	0,505
1	4814,528	0,126	0,253	0,379	0,506
2	4815,792	0,126	0,252	0,379	0,505
3	4817,054	0,126	0,252	0,379	0,505
4	4818,316	0,126	0,253	0,379	0,505
5	4819,579	0,126	0,252	0,378	0,504
6	4820,840	0,126	0,252	0,379	0,505
7	4822,102	0,126	0,252	0,378	0,504
8	4823,362	0,126	0,252	0,378	0,504
9	4824,623	0,126	0,252	0,378	0,504
325,0	4825,883	0,126	0,252	0,378	0,504
1	4827,143	0,126	0,252	0,377	0,503
2	4828,401	0,126	0,252	0,378	0,504
3	4829,661	0,126	0,252	0,377	0,503
4	4830,919	0,126	0,252	0,377	0,503
5	4832,177	0,126	0,252	0,377	0,503
6	4833,435	0,126	0,251	0,377	0,503
7	4834,692	0,126	0,251	0,377	0,503
8	4835,949	0,126	0,251	0,377	0,503
9	4837,206	0,126	0,251	0,377	0,503
326,0	4838,462	0,126	0,251	0,377	0,502
1	4839,717	0,126	0,251	0,377	0,502
2	4840,973	0,126	0,251	0,377	0,502
3	4842,228	0,126	0,251	0,377	0,502
4	4843,483	0,125	0,251	0,376	0,502
5	4844,737	0,125	0,251	0,376	0,502
6	4845,991	0,125	0,250	0,376	0,501
7	4847,243	0,125	0,251	0,376	0,501
8	4848,496	0,125	0,251	0,376	0,501
9	4849,749	0,125	0,251	0,376	0,501

renzen.

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
0,632	0,758	0,884	1,010	1,137	324,0
0,632	0,758	0,885	1,011	1,138	1
0,631	0,757	0,883	1,010	1,136	2
0,631	0,757	0,883	1,010	1,136	3
0,632	0,758	0,884	1,010	1,137	4
0,631	0,757	0,883	1,009	1,135	5
0,631	0,757	0,883	1,010	1,136	6
0,630	0,756	0,882	1,008	1,134	7
0,631	0,757	0,883	1,009	1,135	8
0,630	0,756	0,882	1,008	1,134	9
0,630	0,756	0,882	1,008	1,134	325,0
0,629	0,755	0,881	1,006	1,132	1
0,630	0,756	0,882	1,008	1,134	2
0,629	0,755	0,881	1,006	1,132	3
0,629	0,755	0,881	1,006	1,132	4
0,629	0,755	0,881	1,006	1,132	5
0,629	0,754	0,880	1,006	1,131	6
0,629	0,754	0,880	1,006	1,131	7
0,629	0,754	0,880	1,006	1,131	8
0,628	0,754	0,879	1,005	1,130	9
0,628	0,753	0,879	1,004	1,130	326,0
0,628	0,754	0,879	1,005	1,130	1
0,628	0,753	0,879	1,004	1,130	2
0,628	0,753	0,879	1,004	1,130	3
0,627	0,752	0,878	1,003	1,128	4
0,627	0,752	0,878	1,003	1,128	5
0,626	0,751	0,876	1,002	1,127	6
0,627	0,752	0,877	1,002	1,128	7
0,627	0,752	0,877	1,002	1,128	8
0,627	0,752	0,877	1,002	1,128	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Diffe-			
		1.	2.	3.	4.
327,0	4852,002	0,125	0,250	0,375	0,500
1	4852,253	0,125	0,250	0,376	0,501
2	4853,505	0,125	0,250	0,375	0,500
3	4854,756	0,125	0,250	0,375	0,500
4	4856,007	0,125	0,250	0,375	0,500
5	4857,258	0,125	0,250	0,375	0,500
6	4858,508	0,125	0,250	0,375	0,500
7	4859,757	0,125	0,250	0,375	0,500
8	4861,006	0,125	0,250	0,375	0,500
9	4862,255	0,125	0,250	0,374	0,499
328,0	4863,503	0,125	0,250	0,375	0,500
1	4864,752	0,125	0,250	0,374	0,499
2	4866,000	0,125	0,249	0,374	0,499
3	4867,247	0,125	0,249	0,374	0,499
4	4868,494	0,125	0,249	0,374	0,499
5	4869,741	0,125	0,249	0,374	0,498
6	4870,987	0,125	0,249	0,374	0,498
7	4872,232	0,125	0,249	0,374	0,498
8	4873,478	0,125	0,249	0,374	0,498
9	4874,723	0,125	0,249	0,374	0,498
329,0	4875,968	0,124	0,249	0,373	0,498
1	4877,212	0,124	0,249	0,373	0,498
2	4878,456	0,124	0,249	0,373	0,497
3	4879,699	0,124	0,249	0,373	0,498
4	4880,943	0,124	0,248	0,373	0,497
5	4882,185	0,124	0,249	0,373	0,497
6	4883,428	0,124	0,248	0,373	0,497
7	4884,670	0,124	0,248	0,373	0,497
8	4885,912	0,124	0,248	0,373	0,497
9	4887,153	0,124	0,248	0,373	0,496

renzen.					Barometer-Stände Lin.
5.	6.	7.	8.	9.	
0,626	0,751	0,876	1,001	1,126	327,0
0,626	0,751	0,876	1,002	1,127	1
0,626	0,751	0,876	1,001	1,126	2
0,626	0,751	0,876	1,001	1,126	3
0,626	0,751	0,876	1,001	1,126	4
0,625	0,750	0,875	1,000	1,125	5
0,625	0,749	0,874	0,999	1,124	6
0,625	0,749	0,874	0,999	1,124	7
0,625	0,749	0,874	0,999	1,124	8
0,624	0,749	0,874	0,998	1,123	9
0,625	0,749	0,874	0,999	1,124	328,0
0,624	0,749	0,874	0,998	1,123	1
0,624	0,748	0,873	0,998	1,122	2
0,624	0,748	0,873	0,998	1,122	3
0,624	0,748	0,873	0,998	1,122	4
0,623	0,748	0,872	0,997	1,121	5
0,623	0,747	0,772	0,996	1,121	6
0,623	0,748	0,772	0,997	1,121	7
0,623	0,747	0,772	0,996	1,121	8
0,623	0,747	0,772	0,996	1,121	9
0,622	0,746	0,771	0,995	1,120	329,0
0,622	0,746	0,771	0,995	1,120	1
0,622	0,746	0,770	0,994	1,119	2
0,622	0,746	0,771	0,995	1,120	3
0,621	0,745	0,769	0,994	1,118	4
0,622	0,746	0,770	0,994	1,119	5
0,621	0,745	0,769	0,994	1,118	6
0,621	0,745	0,769	0,994	1,118	7
0,621	0,745	0,769	0,993	1,117	8
0,620	0,744	0,768	0,992	1,116	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Differe-			
		1.	2.	3.	4
330,0	4888,393	0,124	0,248	0,372	0,496
1	4889,634	0,124	0,248	0,372	0,496
2	4890,875	0,124	0,248	0,372	0,496
3	4891,115	0,124	0,248	0,371	0,495
4	4892,353	0,124	0,248	0,372	0,496
5	4894,593	0,124	0,248	0,371	0,495
6	4895,831	0,124	0,248	0,372	0,496
7	4897,070	0,124	0,248	0,371	0,495
8	4898,308	0,124	0,247	0,371	0,495
9	4899,545	0,124	0,247	0,371	0,495
331,0	4900,782	0,124	0,247	0,371	0,495
1	4902,019	0,124	0,247	0,371	0,494
2	4903,255	0,124	0,247	0,371	0,494
3	4904,491	0,124	0,247	0,371	0,494
4	4905,727	0,124	0,247	0,371	0,494
5	4906,962	0,124	0,247	0,371	0,494
6	4908,197	0,124	0,247	0,371	0,494
7	4909,432	0,123	0,247	0,370	0,494
8	4900,666	0,123	0,247	0,370	0,494
9	4911,900	0,123	0,247	0,370	0,494
332,0	4913,134	0,123	0,247	0,370	0,493
1	4914,367	0,123	0,246	0,370	0,493
2	4915,599	0,123	0,246	0,370	0,493
3	4916,831	0,123	0,246	0,370	0,493
4	4918,063	0,123	0,246	0,370	0,493
5	4919,295	0,123	0,246	0,369	0,492
6	4920,526	0,123	0,246	0,369	0,492
7	4921,757	0,123	0,246	0,369	0,492
8	4922,987	0,123	0,246	0,369	0,492
9	4924,218	0,123	0,246	0,369	0,492

r e n z e n.

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
0,621	0,745	0,769	0,993	1,117	330,0
0,621	0,745	0,769	0,993	1,117	1
0,620	0,744	0,768	0,992	1,116	2
0,619	0,743	0,767	0,990	1,114	3
0,620	0,744	0,768	0,992	1,116	4
0,619	0,743	0,767	0,990	1,114	5
0,620	0,743	0,767	0,991	1,115	6
0,619	0,743	0,767	0,990	1,114	7
0,619	0,742	0,766	0,990	1,113	8
0,619	0,742	0,766	0,990	1,113	9
0,619	0,742	0,766	0,990	1,113	331,0
0,618	0,742	0,865	0,989	1,112	1
0,618	0,742	0,865	0,989	1,112	2
0,618	0,742	0,865	0,989	1,112	3
0,618	0,741	0,865	0,988	1,112	4
0,618	0,741	0,865	0,988	1,112	5
0,618	0,741	0,865	0,988	1,112	6
0,617	0,740	0,864	0,987	1,111	7
0,617	0,740	0,864	0,987	1,111	8
0,617	0,740	0,864	0,987	1,111	9
0,617	0,740	0,863	0,986	1,110	332,0
0,616	0,739	0,862	0,986	1,109	1
0,616	0,739	0,862	0,986	1,109	2
0,616	0,739	0,862	0,986	1,109	3
0,616	0,739	0,862	0,986	1,109	4
0,616	0,739	0,862	0,985	1,108	5
0,616	0,739	0,862	0,985	1,108	6
0,615	0,738	0,861	0,984	1,107	7
0,616	0,739	0,862	0,985	1,108	8
0,315	0,737	0,860	0,983	1,106	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Diffe-			
		1.	2.	3.	4.
333,0	4925,447	0,123	0,246	0,369	0,492
1	4926,676	0,123	0,246	0,369	0,492
2	4927,906	0,123	0,246	0,368	0,491
3	4929,134	0,123	0,246	0,369	0,492
4	4930,363	0,123	0,245	0,368	0,491
5	4931,590	0,123	0,246	0,368	0,491
6	4932,818	0,123	0,245	0,368	0,491
7	4934,045	0,123	0,245	0,368	0,491
8	4935,272	0,123	0,245	0,368	0,490
9	4936,498	0,123	0,245	0,368	0,490
334,0	4937,724	0,123	0,245	0,368	0,490
1	4938,950	0,123	0,245	0,368	0,490
2	4940,175	0,123	0,245	0,368	0,490
3	4941,401	0,122	0,245	0,367	0,490
4	4942,625	0,122	0,245	0,367	0,490
5	4943,849	0,122	0,245	0,367	0,490
6	4945,073	0,122	0,245	0,367	0,490
7	4946,297	0,122	0,244	0,367	0,489
8	4947,519	0,122	0,245	0,367	0,489
9	4948,742	0,122	0,245	0,367	0,489
335,0	4949,965	0,122	0,244	0,367	0,489
1	4951,187	0,122	0,244	0,366	0,488
2	4952,408	0,122	0,244	0,367	0,489
3	4953,630	0,122	0,244	0,366	0,488
4	4954,851	0,122	0,244	0,366	0,488
5	4956,071	0,122	0,244	0,366	0,488
6	4957,292	0,122	0,244	0,366	0,488
7	4958,511	0,122	0,244	0,366	0,488
8	4959,731	0,122	0,244	0,366	0,488
9	4960,950	0,122	0,244	0,366	0,488

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
0,615	0,737	0,860	0,983	1,106	333,0
0,615	0,738	0,861	0,984	1,107	1
0,614	0,737	0,860	0,982	1,105	2
0,615	0,737	0,860	0,983	1,105	3
0,614	0,736	0,859	0,982	1,104	4
0,614	0,737	0,860	0,982	1,105	5
0,614	0,736	0,859	0,982	1,104	6
0,614	0,736	0,859	0,982	1,104	7
0,612	0,736	0,858	0,981	1,103	8
0,613	0,736	0,858	0,981	1,103*	9
0,613	0,736	0,858	0,981	1,103	334,0
0,613	0,735	0,858	0,980	1,103	1
0,613	0,736	0,858	0,981	1,103	2
0,612	0,734	0,857	0,979	1,102	3
0,612	0,734	0,857	0,979	1,102	4
0,612	0,734	0,857	0,979	1,102	5
0,612	0,734	0,857	0,979	1,102	6
0,611	0,733	0,855	0,978	1,100	7
0,612	0,734	0,856	0,978	1,101	8
0,612	0,734	0,856	0,978	1,101	9
0611	0,733	0,855	0,978	1,100	335,0
0611	0,733	0,855	0,977	1,099	1
0611	0,733	0,855	0,978	1,100	2
0611	0,733	0,855	0,977	1,099	3
0610	0,732	0,854	0,976	1,098	4
0611	0,733	0,855	0,977	1,099	5
0610	0,731	0,853	0,975	1,097	6
0610	0,732	0,854	0,976	1,098	7
0610	0,731	0,853	0,975	1,097	8
0610	0,731	0,853	0,975	1,097	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Diffe-			
		1.	2.	3.	4.
336,0	4962,169	0,122	0,244	0,365	0,487
1	4963,387	0,122	0,244	0,365	0,487
2	4964,605	0,122	0,244	0,365	0,487
3	4965,823	0,122	0,243	0,365	0,487
4	4967,040	0,122	0,243	0,365	0,487
5	4968,257	0,122	0,243	0,365	0,487
6	4969,474	0,122	0,243	0,365	0,486
7	4970,690	0,122	0,243	0,365	0,486
8	4971,906	0,122	0,243	0,365	0,486
9	4973,121	0,122	0,243	0,365	0,486
337,0	4974,336	0,122	0,243	0,365	0,486
1	4975,552	0,121	0,243	0,364	0,486
2	4976,766	0,121	0,243	0,364	0,485
3	4977,979	0,122	0,243	0,365	0,486
4	4979,194	0,121	0,243	0,364	0,485
5	4980,407	0,121	0,242	0,364	0,485
6	4981,619	0,121	0,243	0,364	0,486
7	4982,832	0,121	0,242	0,363	0,484
8	4984,044	0,121	0,242	0,364	0,485
9	4985,256	0,121	0,242	0,364	0,485
338,0	4986,468	0,121	0,242	0,363	0,484
1	4987,679	0,121	0,242	0,363	0,485
2	4988,890	0,121	0,242	0,363	0,484
3	4990,100	0,121	0,242	0,363	0,485
4	4991,311	0,121	0,242	0,363	0,484
5	4992,520	0,121	0,242	0,363	0,484
6	4993,730	0,121	0,242	0,363	0,484
7	4994,939	0,121	0,242	0,362	0,483
8	4996,147	0,121	0,242	0,363	0,484
9	4997,356	0,121	0,242	0,362	0,483

renzzen.

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
0,609	0,731	0,853	0,974	1,096	336,0
0,609	0,731	0,853	0,974	1,096	1
0,609	0,731	0,853	0,974	1,096	2
0,609	0,730	0,852	0,974	1,095	3
0,609	0,730	0,852	0,974	1,095	4
0,609	0,730	0,852	0,974	1,095	5
0,608	0,730	0,851	0,973	1,094	6
0,608	0,730	0,851	0,973	1,094	7
0,608	0,729	0,851	0,972	1,094	8
0,608	0,729	0,851	0,972	1,094	9
0,608	0,730	0,851	0,973	1,094	337,0
0,607	0,728	0,850	0,971	1,093	1
0,607	0,728	0,849	0,970	1,092	2
0,608	0,729	0,851	0,972	1,094	3
0,607	0,728	0,849	0,970	1,092	4
0,606	0,727	0,848	0,970	1,091	5
0,607	0,728	0,850	0,971	1,093	6
0,606	0,727	0,848	0,969	1,090	7
0,606	0,727	0,848	0,970	1,091	8
0,606	0,727	0,848	0,970	1,091	9
0,606	0,727	0,848	0,969	1090	338,0
0,606	0,727	0,848	0,969	1090	1
0,605	0,726	0,847	0,968	1089	2
0,606	0,727	0,848	0,969	1090	3
0,605	0,725	0,846	0,967	1088	4
0,605	0,726	0,847	0,968	1089	5
0,605	0,725	0,846	0,967	1088	6
0,604	0,725	0,846	0,966	1087	7
0,605	0,725	0,846	0,967	1088	8
0,604	0,725	0,846	0,966	1087	9

Barometer Stände Lin.	Log.	Diffe-			
		1.	2.	3.	4.
339,0	4998,564	0,121	0,241	0,362	0,483
1	4999,771	0,121	0,241	0,362	0,483
2	5000,978	0,121	0,242	0,362	0,483
3	5002,186	0,121	0,241	0,362	0,482
4	5003,392	0,121	0,241	0,362	0,482
5	5004,598	0,121	0,241	0,362	0,482
6	5005,804	0,121	0,241	0,362	0,482
7	5007,009	0,121	0,241	0,362	0,482
8	5008,215	0,121	0,241	0,362	0,482
9	5009,420	0,120	0,241	0,361	0,482
340,0	5010,624	0,120	0,241	0,361	0,482
1	5011,828	0,120	0,241	0,361	0,481
2	5013,031	0,120	0,241	0,361	0,481
3	5014,234	0,120	0,241	0,361	0,482
4	5015,438	0,120	0,240	0,361	0,481
5	5016,640	0,120	0,240	0,361	0,481
6	5017,842	0,120	0,240	0,361	0,481
7	5019,044	0,120	0,240	0,361	0,481
8	5020,246	0,120	0,240	0,361	0,481
9	5021,448	0,120	0,240	0,360	0,480
341,0	5022,649	0,120	0,240	0360	0,480
1	5023,849	0,120	0,240	0360	0,480
2	5025,049	0,120	0,240	0360	0,480
3	5026,249	0,120	0,240	0360	0,480
4	5027,448	0,120	0,240	0360	0,480
5	5028,647	0,120	0,240	0360	0,480
6	5029,847	0,120	0,240	0359	0,479
7	5031,045	0,120	0,240	0359	0,479
8	5032,243	0,120	0,239	0359	0,479
9	5033,440	0,120	0,240	0359	0,479

renzen.

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
0,604	0,724	0,845	0,966	1,086	339,0
0,604	0,724	0,845	0,966	1,086	1
0,604	0,725	0,846	0,966	1,087	2
0,603	0,724	0,844	0,955	1,085	3
0,603	0,724	0,844	0,965	1,085	4
0,603	0,724	0,844	0,965	1,085	5
0,603	0,723	0,844	0,964	1,085	6
0,603	0,724	0,844	0,965	1,085	7
0,603	0,723	0,844	0,964	1,085	8
0,602	0,722	0,843	0,963	1,084	9
0,602	0,722	0,843	0,963	1,084	340,0
0,602	0,722	0,842	0,962	1,083	1
0,602	0,722	0,842	0,962	1,083	2
0,602	0,722	0,843	0,963	1,084	3
0,601	0,721	0,841	0,962	1,082	4
0,601	0,721	0,841	0,962	1,082	5
0,601	0,721	0,841	0,962	1,082	6
0,601	0,721	0,841	0,962	1,082	7
0,601	0,721	0,841	0,962	1,082	8
0,601	0,721	0,841	0,961	1,081	9
0,600	0,720	0,840	0,960	1,080	341,0
0,600	0,720	0,840	0,960	1,080	1
0,600	0,720	0,840	0,960	1,080	2
0,600	0,719	0,839	0,959	1,079	3
0,600	0,719	0,839	0,959	1,079	4
0,600	0,720	0,840	0,960	1,080	5
0,599	0,719	0,839	0,958	1,078	6
0,599	0,719	0,839	0,958	1,078	7
0,599	0,718	0,838	0,958	1,077	8
0,599	0,719	0,839	0,958	1,078	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Diffe-			
		1.	2.	3.	4.
342,0	5034,638	0,120	0,240	0,359	0,479
1	5035,835	0,120	0,240	0,359	0,479
2	5037,032	0,120	0,239	0,359	0,478
3	5038,228	0,120	0,239	0,359	0,478
4	5039,424	0,120	0,239	0,359	0,478
5	5040,620	0,120	0,239	0,359	0,478
6	5041,815	0,120	0,239	0,359	0,478
7	5043,010	0,119	0,239	0,358	0,478
8	5044,204	0,120	0,239	0,359	0,478
9	5045,399	0,119	0,239	0,358	0,477
343,0	5046,592	0,119	0,239	0,358	0,478
1	5047,786	0,119	0,239	0,358	0,477
2	5048,979	0,119	0,239	0,358	0,477
3	5050,172	0,119	0,238	0,358	0,477
4	5051,364	0,119	0,238	0,358	0,477
5	5052,556	0,119	0,239	0,358	0,477
6	5053,749	0,119	0,238	0,357	0,476
7	5054,939	0,119	0,238	0,358	0,477
8	5056,131	0,119	0,238	0,357	0,476
9	5057,322	0,119	0,238	0,357	0,476
344,0	5058,512	0,119	0,238	0357	0,476
1	5059,702	0,119	0,238	0,357	0,476
2	5060,892	0,119	0,238	0,357	0,476
3	5062,081	0,119	0,238	0,357	0,476
4	5063,270	0,119	0,238	0,357	0,476
5	5064,459	0,119	0,238	0,356	0,475
6	5065,647	0,119	0,238	0,356	0,475
7	5066,835	0,119	0,238	0,356	0,475
8	5068,023	0,119	0,237	0,356	0,475
9	5069,210	0,119	0,237	0,356	0,475

renzen.

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
0,599	0,719	0,839	0,958	1,078	342,0
0,599	0,719	0,839	0,958	1,078	1
0,598	0,718	0,837	0,957	1,076	2
0,598	0,718	0,837	0,957	1,076	3
0,598	0,718	0,837	0,957	1,076	4
0,598	0,717	0,837	0,956	1,076	5
0,598	0,717	0,837	0,956	1,076	6
0,597	0,716	0,836	0,955	1,075	7
0,598	0,717	0,837	0,956	1,076	8
0,597	0,716	0,835	0,954	1,074	9
0,597	0,716	0,836	0,955	1,075	343,0
0,597	0,716	0,835	0,954	1,074	1
0,597	0,716	0,835	0,954	1,074	2
0,596	0,715	0,834	0,954	1,073	3
0,596	0,715	0,834	0,954	1,073	4
0,597	0,716	0,835	0,954	1,074	5
0,595	0,714	0,833	0,952	1,071	6
0,596	0,715	0,834	0,954	1,073	7
0,596	0,715	0,834	0,953	1,072	8
0,595	0,714	0,833	0,952	1,071	9
0,595	0,714	0,833	0,952	1,071	344,0
0,595	0,714	0,833	0,952	1,071	1
0,595	0,713	0,832	0,951	1,070	2
0,595	0,713	0,832	0,951	1,070	3
0,595	0,713	0,832	0,951	1,070	4
0,594	0,713	0,832	0,950	1,070	5
0,594	0,713	0,832	0,950	1,070	6
0,594	0,713	0,832	0,950	1,070	7
0,594	0,712	0,831	0,950	1,068	8
0,594	0,712	0,831	0,950	1,068	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Differe- 1.	2.	3.	4.
345,0	5070,397	0,119	0,237	0,356	0,475
1	5071,584	0,119	0,237	0,356	0,474
2	5072,770	0,119	0,237	0,356	0,474
3	5073,956	0,119	0,237	0,356	0,474
4	5075,141	0,119	0,237	0,356	0,474
5	5076,327	0,118	0,237	0,355	0,474
6	5077,511	0,119	0,237	0,356	0,474
7	5078,696	0,118	0,237	0,355	0,474
8	5079,880	0,119	0,237	0,356	0,474
9	5081,065	0,118	0,237	0,355	0,473
346,0	5082,248	0,118	0,237	0,355	0,473
1	5083,431	0,118	0,237	0,355	0,473
2	5084,614	0,118	0,236	0,355	0,473
3	5085,796	0,118	0,237	0,355	0,473
4	5086,979	0,118	0,236	0,354	0,472
5	5088,160	0,118	0,236	0,355	0,473
6	5089,342	0,118	0,236	0,354	0,472
7	5090,522	0,118	0,236	0,355	0,473
8	5091,704	0,118	0,236	0,354	0,472
9	5092,884	0,118	0,236	0,354	0,472
347,0	5094,064	0,118	0,236	0,354	0,472
1	5095,244	0,118	0,236	0,354	0,472
2	5096,423	0,118	0,236	0,354	0,472
3	5097,603	0,118	0,236	0,354	0,471
4	5098,781	0,118	0,236	0,353	0,471
5	5099,959	0,118	0,236	0,353	0,472
6	5101,138	0,118	0,235	0,354	0,471
7	5102,315	0,118	0,236	0,353	0,471
8	5103,493	0,118	0,235	0,353	0,471
9	5104,670	0,118	0,235	0,353	0,470

r e n z e n.

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
0,594	0,712	0,831	0,950	1,068	345,0
0,593	0,712	0,830	0,949	1,067	1
0,593	0,712	0,830	0,949	1,067	2
0,593	0,711	0,830	0,948	1,067	3
0,593	0,712	0,830	0,949	1,067	4
0,592	0,710	0,829	0,947	1,066	5
0,593	0,711	0,830	0,948	1,067	6
0,592	0,710	0,820	0,947	1,066	7
0,593	0,711	0,830	0,948	1,067	8
0,592	0,710	0,828	0,946	1,065	9
0,592	0,710	0,828	0,946	1,065	346,0
0,592	0,710	0,828	0,946	1,065	1
0,591	0,709	0,827	0,946	1,064	2
0,592	0,710	0,828	0,946	1,065	3
0,591	0,709	0,827	0,945	1,063	4
0,591	0,709	0,827	0,946	1,064	5
0,590	0,708	0,826	0,944	1,062	6
0,591	0,709	0,827	0,946	1,064	7
0,590	0,708	0,826	0,944	1,062	8
0,590	0,708	0,826	0,944	1,062	9
0,590	0,708	0,826	0,944	1062	347,0
0,590	0,707	0,825	0,943	1061	1
0,590	0,708	0,826	0,944	1062	2
0,589	0,707	0,825	0,942	1050	3
0,589	0,707	0,825	0,942	1060	4
0,590	0,707	0,825	0,943	1061	5
0,589	0,706	0,824	0,942	1059	6
0,589	0,707	0,825	0,942	1060	7
0,589	0,706	0,824	0,942	1059	8
0,589	0,706	0,823	0,941	1058	9

Barometer-Stände Lin.	Log.	Differe-			
		1.	2.	3.	4.
348,0	5105,846	0,118	0,235	0,353	0,471
1	5107,023	0,118	0,235	0,353	0,470
2	5108,199	0,118	0,235	0,353	0,470
3	5109,375	0,118	0,235	0,353	0,470
4	5110,550	0,118	0,235	0,353	0,470
5	5111,725	0,118	0,235	0,353	0,470
6	5112,900	0,117	0,235	0,352	0,470
7	5114,074	0,117	0,235	0,352	0,470
8	5115,248	0,117	0,235	0,352	0,470
9	5116,422	0,117	0,235	0,352	0,469
349,0	5117,595	0,117	0,235	0,352	0,469
1	5118,768	0,117	0,235	0,352	0,469
2	5119,941	0,117	0,234	0,352	0,469
3	5121,113	0,117	0,234	0,352	0,469
4	5122,285	0,117	0,234	0,352	0,469
5	5123,457	0,117	0,234	0,351	0,468
6	5124,628	0,117	0,234	0,351	0,468
7	5125,799	0,117	0,234	0,351	0,468
8	5126,970	0,117	0,234	0,351	0,468
9	5128,140	0,117	0,234	0,351	0,468
350,0	5129,310	0,117	0,234	0,351	0,468

renzen.

5.	6.	7.	8.	9.	Barometer-Stände Lin.
0,589	0,706	0,824	0,942	0,059	348,0
0,588	0,706	0,823	0,941	0,058	1
0,588	0,706	0,823	0,941	0,058	2
0,588	0,705	0,823	0,940	0,058	3
0,588	0,705	0,823	0,940	0,058	4
0,588	0,705	0,823	0,940	0,058	5
0,587	0,704	0,822	0,939	0,057	6
0,587	0,704	0,822	0,939	0,057	7
0,587	0,704	0,822	0,939	0,057	8
0,587	0,704	0,821	0,938	0,056	9
0,587	0,704	0,821	0,938	0056	349,0
0,587	0,704	0,821	0,938	0056	1
0,586	0,703	0,820	0,938	0055	2
0,586	0,703	0,820	0,938	0055	3
0,586	0,703	0,820	0,938	0055	4
0,586	0,703	0,820	0,937	0055	5
0,586	0,703	0,820	0,937	0054	6
0,586	0,703	0,820	0,937	0054	7
0,585	0,702	0,819	0,936	0053	8
0,585	0,702	0,819	0,936	0053	9
0,585	0,702	0,819	0,936	0053	350,0

III
Tafel
zur
Correction der gemessenen Höhen
wegen der Temperatur der Luft.

A. Correction für

Toisen	1 Gr. Tois.	2 Gr. Tois.	3 Gr. Tois.	4 Gr. Tois.	5 Gr. Tois.
1	0,005	0,009	0,014	0,019	0,023
2	0,009	0,019	0,028	0,038	0,047
3	0,014	0,028	0,042	0,056	0,070
4	0,019	0,038	0,056	0,075	0,094
5	0,023	0,047	0,070	0,094	0,117
6	0,028	0,056	0,084	0,113	0,141
7	0,033	0,066	0,098	0,131	0,161
8	0,038	0,075	0,113	0,150	0,188
9	0,042	0,084	0,127	0,169	0,210
10	0,047	0,094	0,141	0,188	0,234
20	0,094	0,188	0,281	0,375	0,469
30	0,141	0,281	0,422	0,563	0,703
40	0,188	0,375	0,563	0,750	0,938
50	0,234	0,469	0,703	0,938	1,171
60	0,281	0,563	0,844	1,125	1,406
70	0,328	0,656	0,984	1,313	1,606
80	0,375	0,750	1,125	1,500	1,875
90	0,422	0,844	1,266	1,688	2,104
100	0,689	0,938	1,406	1,875	2,344
200	0,938	1,875	2,813	3,750	4,688
300	1,416	2,813	4,219	5,625	7,031
400	1,875	3,750	5,625	7,500	9,375
500	2,343	4,688	7,031	9,375	11,719
600	2,813	5,625	8,438	11,250	14,063
700	3,281	6,562	9,844	13,125	16,406
800	3,750	7,500	11,250	15,000	18,750
900	4,219	8,438	12,656	16,875	21,038
1000	4,688	9,375	14,063	18,750	23,438
2000	9,375	18,750	28,125	37,500	46,875
3000	14,063	28,125	42,188	50,250	70,313

A. Correction für

Toisen	6 Gr. Tois.	7 Gr. Tois.	8 Gr. Tois.	9 Gr. Tois.	10 Gr. Tois.
1	0,028	0,033	0,038	0,042	0,047
2	0,056	0,066	0,075	0,084	0,094
3	0,084	0,098	0,113	0,127	0,141
4	0,113	0,131	0,150	0,169	0,188
5	0,141	0,164	0,188	0,211	0,234
6	0,169	0,196	0,225	0,253	0,281
7	0,197	0,230	0,263	0,295	0,328
8	0,225	0,263	0,300	0,338	0,375
9	0,253	0,295	0,338	0,380	0,422
10	0,281	0,328	0,375	0,422	0,469
20	0,563	0,656	0,750	0,841	0,938
30	0,844	0,984	1,125	1,266	1,406
40	1,125	1,313	1,500	1,688	1,875
50	1,405	1,641	1,875	2,109	2,344
60	1,688	1,965	2,250	2,531	2,813
70	1,969	2,297	2,625	2,953	3,281
80	2,250	2,625	3,000	3,375	3,750
90	2,531	2,953	3,375	3,797	4,219
100	2,813	3,281	3,750	4,219	4,688
200	5,625	6,563	7,500	8,438	9,375
300	8,438	9,844	11,250	12,656	14,063
400	11,250	13,125	15,000	16,875	18,750
500	14,050	16,406	18,750	21,094	23,438
600	16,875	19,646	22,500	25,313	28,125
700	19,688	22,969	26,250	29,531	32,813
800	22,500	26,250	30,000	33,750	37,500
900	25,313	29,531	33,750	37,969	42,188
1000	28,125	32,813	37,500	42,188	46,875
2000	56,250	65,625	75,000	84,375	93,750
3000	84,375	98,738	112,500	126,563	140,625

A.	Correction für				
Toisen.	11 Gr. Tois.	12 Gr. Tois.	13 Gr. Tois.	14 Gr. Tois.	15 Gr. Tois.
1	0,052	0,056	0,061	0,066	0,070
2	0,103	0,113	0,122	0,131	0,141
3	0,155	0,169	0,183	0,197	0,211
4	0,206	0,225	0,244	0,263	0,281
5	0,258	0,281	0,305	0,328	0,352
6	0,309	0,338	0,366	0,394	0,422
7	0,361	0,394	0,427	0,459	0,492
8	0,413	0,450	0,488	0,525	0,563
9	0,464	0,506	0,548	0,591	0,633
10	0,516	0,563	0,609	0,656	0,703
20	1,031	1,125	1,219	1,313	1,406
30	1,547	1,688	1,828	1,969	2,109
40	2,063	2,250	2,438	2,625	2,813
50	2,581	2,813	3,047	3,281	3,516
60	3,094	3,375	3,656	3,938	4,219
70	3,609	3,938	4,266	4,594	4,922
80	4,125	4,500	4,875	5,250	5,625
90	4,646	5,063	5,484	5,906	6,328
100	5,156	5,625	6,094	6,563	7,031
200	10,313	11,250	12,188	13,125	14,063
300	15,469	16,875	18,281	19,688	21,094
400	20,625	22,500	24,375	26,250	28,125
500	25,781	28,125	30,469	32,813	35,156
600	30,938	33,750	36,563	39,375	42,188
700	36,094	39,375	42,656	45,938	49,219
800	41,250	45,000	48,750	52,500	56,250
900	46,406	50,625	54,844	59,063	63,281
1000	51,563	56,250	60,938	65,625	70,313
2000	103,125	112,500	121,875	131,250	140,625
3000	154,688	168,750	182,813	196,875	210,938

A. Toisen.	Correction für 16 Gr. Tois.	17 Gr. Tois.	18 Gr. Tois.	19 Gr. Tois.	20 Gr. Tois.
1	0,075	0,080	0,084	0,089	0,094
2	0,150	0,159	0,169	0,178	0,188
3	0,225	0,239	0,253	0,267	0,281
4	0,300	0,319	0,338	0,356	0,375
5	0,375	0,398	0,422	0,445	0,469
6	0,450	0,478	0,506	0,534	0,563
7	0,525	0,558	0,591	0,623	0,656
8	0,600	0,638	0,675	0,713	0,750
9	0,675	0,717	0,759	0,802	0,844
10	0,750	0,797	0,844	0,891	0,938
20	1,500	1,594	1,688	1,781	1,875
30	2,250	2,391	2,531	2,678	2,813
40	3,000	3,188	3,375	3,563	3,750
50	3,750	3,984	4,219	4,453	4,688
60	4,500	4,781	5,063	5,344	5,625
70	5,250	5,578	5,906	6,234	6,563
80	6,000	6,375	6,750	7,125	7,500
90	6,750	7,172	7,594	8,016	8,438
100	7,500	7,969	8,438	8,906	9,375
200	15,000	15,938	16,875	17,813	18,750
300	22,500	23,906	25,313	26,719	28,125
400	30,000	31,875	33,750	35,625	37,500
500	37,500	39,844	42,188	44,531	46,875
600	45,000	47,813	50,625	53,438	56,250
700	52,500	55,781	59,063	62,344	65,625
800	60,000	63,750	67,500	71,250	75,000
900	67,500	71,719	75,938	80,156	84,375
1000	75,000	79,688	84,375	89,063	93,750
2000	150,000	159,375	168,750	178,125	187,500
3000	225,000	239,063	253,125	267,188	281,250

A. Correction für

Toisen.	21 Gr. Tois.	22 Gr. Tois.	23 Gr. Tois.	24 Gr. Tois.	25 Gr. Tois.
1	0,098	0,103	0,108	0,113	0,117
2	0,197	0,207	0,216	0,225	0,234
3	0,295	0,309	0,324	0,338	0,352
4	0,394	0,413	0,431	0,450	0,469
5	0,492	0,516	0,539	0,563	0,586
6	0,591	0,620	0,647	0,675	0,703
7	0,689	0,723	0,755	0,788	0,820
8	0,788	0,826	0,863	0,900	0,938
9	0,886	0,929	0,970	1,013	1,047
10	0,984	1,032	1,078	1,125	1,172
20	1,969	2,065	2,156	2,250	2,344
30	2,953	3,093	3,234	3,375	3,516
40	3,938	4,130	4,313	4,500	4,688
50	4,921	5,163	5,391	5,625	5,859
60	5,906	6,195	6,469	6,750	7,031
70	6,891	7,228	7,547	7,875	8,203
80	7,875	8,260	8,625	9,000	9,375
90	8,859	9,293	9,703	10,125	10,547
100	9,844	10,325	10,781	11,250	11,719
200	19,688	20,650	21,563	22,500	23,438
300	29,531	30,975	32,344	33,750	35,156
400	39,375	41,300	43,125	45,000	46,875
500	49,219	51,625	53,906	56,250	58,593
600	59,063	61,950	64,688	67,500	70,313
700	68,906	72,275	75,469	78,750	82,031
800	78,750	82,600	86,250	90,000	93,750
900	88,594	92,925	97,031	101,250	105,469
1000	98,438	103,250	107,813	112,500	117,188
2000	196,875	206,500	215,625	225,000	234,375
3000	295,313	309,750	323,438	337,500	351,563

A. Toisen.	Correction für 26 Gr. Tois.	27 Gr. Tois.	28 Gr. Tois.	29 Gr. Tois.	30 Gr. Tois.
1	0,122	0,127	0,131	0,136	0,141
2	0,244	0,253	0,263	0,271	0,281
3	0,366	0,380	0,394	0,408	0,422
4	0,488	0,506	0,525	0,544	0,563
5	0,609	0,633	0,656	0,688	0,703
6	0,731	0,759	0,788	0,816	0,844
7	0,853	0,886	0,919	0,952	0,984
8	0,975	1,013	1,050	1,088	1,125
9	1,097	1,139	1,181	1,225	1,266
10	1,219	1,266	1,313	1,359	1,406
20	2,438	2,531	2,625	2,719	2,813
30	3,656	3,797	3,938	4,078	4,219
40	4,875	5,063	5,245	5,438	5,625
50	6,094	6,328	6,563	6,797	7,031
60	7,313	7,594	7,875	8,156	8,438
70	8,531	8,859	9,188	9,516	9,844
80	9,750	10,125	10,500	10,875	11,250
90	10,969	11,391	11,813	12,254	12,656
100	12,188	12,656	13,125	13,594	14,063
200	24,375	25,313	26,250	27,188	28,125
300	36,563	37,969	39,375	40,781	42,188
400	48,750	50,625	52,450	54,375	56,250
500	60,938	63,281	65,625	67,969	70,313
600	73,125	75,938	78,750	81,563	84,375
700	85,313	88,594	91,875	95,156	98,438
800	97,500	101,250	105,000	108,750	112,500
900	109,688	113,906	118,125	122,544	126,563
1000	121,875	126,563	131,250	135,938	140,625
2000	243,750	253,125	262,500	271,875	281,250
3000	365,625	379,688	393,750	407,813	421,875

IV

Tafel

zur

Correction der gemessenen Höhen

wegen der geographischen Breite.

B. Geographische Breite.

Toisen.	+0 Gr. −90 "	+1 Gr. −89 "	+2 Gr. −88 "	+3 Gr. −87 "	+4 Gr. −86 "	+5 Gr. −85 "
1	0,003	0,003	0,003	0,003	0,003	0,003
2	0,006	0,006	0,006	0,006	0,006	0,006
3	0,009	0,009	0,008	0,008	0,008	0,008
4	0,011	0,011	0,011	0,011	0,011	0,011
5	0,014	0,014	0,014	0,014	0,014	0,014
6	0,017	0,017	0,017	0,017	0,017	0,017
7	0,020	0,020	0,020	0,020	0,020	0,020
8	0,023	0,023	0,023	0,023	0,022	0,022
9	0,026	0,026	0,025	0,025	0,025	0,025
10	0,028	0,028	0,028	0,028	0,028	0,028
20	0,057	0,057	0,057	0,056	0,056	0,056
30	0,085	0,085	0,085	0,085	0,084	0,084
40	0,113	0,113	0,113	0,113	0,112	0,112
50	0,142	0,142	0,142	0,141	0,140	0,140
60	0,170	0,170	0,170	0,169	0,169	0,168
70	0,199	0,198	0,198	0,197	0,197	0,196
80	0,227	0,227	0,226	0,226	0,225	0,224
90	0,255	0,255	0,255	0,254	0,253	0,251
100	0,284	0,284	0,283	0,282	0,281	0,279
200	0,567	0,567	0,566	0,564	0,562	0,559
300	0,851	0,851	0,849	0,846	0,843	0,838
400	1,135	1,134	1,132	1,129	1,124	1,118
500	1,419	1,418	1,415	1,411	1,405	1,397
600	1,702	1,701	1,698	1,693	1,685	1,676
700	1,986	1,985	1,981	1,975	1,966	1,956
800	2,270	2,268	2,264	2,257	2,247	2,235
900	2,553	2,552	2,547	2,539	2,528	2,515
1000	2,837	2,835	2,830	2,822	2,809	2,794
2000	5,674	5,671	5,660	5,643	5,619	5,588
3000	8,511	8,506	8,490	8,465	8,428	8,382

B. Toisen.	Geographische Breite.					
	+6 Gr. −84 "	+7 Gr. −83 "	+8 Gr. −82 "	+9 Gr. −81 "	+10 Gr. −80 "	+11 Gr. −79 "
1	0,003	0,003	0,003	0,003	0,003	0,003
2	0,006	0,006	0,006	0,005	0,005	0,005
3	0,008	0,008	0,008	0,008	0,008	0,008
4	0,011	0,011	0,011	0,011	0,011	0,011
5	0,014	0,014	0,014	0,013	0,013	0,013
6	0,017	0,017	0,016	0,016	0,016	0,016
7	0,019	0,019	0,019	0,019	0,019	0,018
8	0,022	0,022	0,022	0,022	0,021	0,021
9	0,025	0,025	0,024	0,024	0,024	0,024
10	0,028	0,028	0,027	0,027	0,027	0,026
20	0,056	0,055	0,055	0,054	0,053	0,053
30	0,083	0,083	0,082	0,081	0,080	0,079
40	0,111	0,110	0,109	0,108	0,107	0,105
50	0,139	0,138	0,136	0,135	0,133	0,132
60	0,167	0,165	0,164	0,162	0,160	0,158
70	0,194	0,193	0,191	0,189	0,187	0,184
80	0,222	0,220	0,218	0,216	0,213	0,210
90	0,250	0,248	0,245	0,243	0,240	0,237
100	0,278	0,275	0,273	0,270	0,267	0,263
200	0,555	0,551	0,545	0,540	0,533	0,526
300	0,833	0,826	0,818	0,809	0,800	0,789
400	1,110	1,101	1,091	1,079	1,066	1,052
500	1,388	1,376	1,364	1,349	1,333	1,315
600	1,665	1,652	1,636	1,619	1,600	1,578
700	1,943	1,927	1,909	1,889	1,866	1,841
800	2,220	2,202	2,182	2,158	2,133	2,104
900	2,498	2,477	2,454	2,428	2,399	2,367
1000	2,775	2,753	2,727	2,698	2,666	2,630
2000	5,550	5,505	5,454	5,396	5,332	5,261
3000	8,325	8,258	8,181	8,094	7,998	7,891

B. Geographische Breite.

Toisen.	+12 Gr. −78 "	+13 Gr. −77 "	+14 Gr. −76 "	+15 Gr. −75 "	+16 Gr. −74 "	+17 Gr. −73 "
1	0,003	0,003	0,003	0,002	0,002	0,002
2	0,005	0,005	0,005	0,005	0,005	0,005
3	0,008	0,008	0,008	0,007	0,007	0,007
4	0,010	0,010	0,010	0,010	0,010	0,009
5	0,013	0,013	0,013	0,012	0,012	0,012
6	0,016	0,015	0,015	0,015	0,015	0,014
7	0,018	0,018	0,018	0,017	0,017	0,016
8	0,021	0,020	0,020	0,020	0,019	0,019
9	0,023	0,023	0,023	0,022	0,022	0,021
10	0,026	0,025	0,025	0,025	0,024	0,024
20	0,052	0,051	0,050	0,049	0,048	0,047
30	0,078	0,076	0,075	0,074	0,072	0,071
40	0,104	0,102	0,100	0,098	0,096	0,094
50	0,130	0,127	0,125	0,123	0,120	0,118
60	0,156	0,153	0,150	0,147	0,144	0,141
70	0,181	0,178	0,175	0,172	0,168	0,165
80	0,207	0,204	0,200	0,197	0,192	0,188
90	0,233	0,229	0,225	0,221	0,217	0,212
100	0,259	0,255	0,250	0,246	0,241	0,235
200	0,518	0,510	0,501	0,491	0,481	0,470
300	0,778	0,765	0,751	0,737	0,722	0,706
400	1,037	1,020	1,002	0,983	0,962	0,941
500	1,296	1,275	2,252	1,228	1,203	1,176
600	1,555	1,530	1,503	1,474	1,444	1,411
700	1,814	1,785	1,753	1,720	1,684	1,646
800	2,073	2,040	2,004	1,966	1,925	1,882
900	2,333	2,295	2,254	2,211	2,165	2,117
1000	2,592	2,550	2,505	2,457	2,406	2,352
2000	5,183	5,100	5,010	4,914	4,812	4,704
3000	7,775	7,650	7,515	7,371	7,218	7,056

B. Toisen.	Geographische Breite. +18 Gr. −72 "	+19 Gr. −71 "	+20 Gr. −70 "	+21 Gr. −69 "	+22 Gr. −68 "	+23 Gr. −67 "	+24 Gr. −66 "
1	0,002	0,002	0,002	0,002	0,002	0,002	0,002
2	0,005	0,004	0,004	0,004	0,004	0,004	0,004
3	0,007	0,007	0,007	0,006	0,006	0,005	0,006
4	0,009	0,009	0,009	0,008	0,008	0,008	0,008
5	0,011	0,011	0,011	0,011	0,010	0,010	0,009
6	0,014	0,013	0,013	0,013	0,012	0,012	0,011
7	0,016	0,016	0,015	0,015	0,014	0,014	0,013
8	0,018	0,018	0,017	0,017	0,016	0,016	0,015
9	0,020	0,020	0,020	0,019	0,018	0,018	0,017
10	0,023	0,022	0,022	0,021	0,020	0,020	0,019
20	0,046	0,045	0,043	0,042	0,041	0,039	0,038
30	0,069	0,067	0,065	0,063	0,061	0,059	0,057
40	0,092	0,089	0,087	0,084	0,082	0,079	0,076
50	0,115	0,112	0,109	0,105	0,102	0,099	0,095
60	0,138	0,134	0,130	0,126	0,122	0,118	0,114
70	0,161	0,156	0,152	0,148	0,143	0,138	0,133
80	0,184	0,179	0,174	0,169	0,163	0,158	0,152
90	0,207	0,201	0,196	0,190	0,184	0,177	0,171
100	0,230	0,224	0,217	0,211	0,204	0,197	0,190
200	0,459	0,447	0,435	0,422	0,408	0,394	0,380
300	0,689	0,671	0,652	0,632	0,612	0,591	0,569
400	0,918	0,894	0,869	0,843	0,816	0,788	0,759
500	1,148	1,118	1,087	1,054	1,020	0,985	0,949
600	1,377	1,341	1,304	1,265	1,224	1,182	1,139
700	1,607	1,565	1,521	1,476	1,429	1,379	1,329
800	1,836	1,788	1,739	1,687	1,633	1,577	1,519
900	2,066	2,012	1,956	1,897	1,837	1,774	1,708
1000	2,295	2,236	2,173	2,108	2,041	1,971	1,898
2000	4,590	4,471	4,347	4,217	4,082	3,942	3,797
3000	6,886	6,707	6,520	6,325	6,122	5,912	5,695

B. Toisen	Geographische Breite. +25 Gr. −65 "	+26 Gr. −64 "	+27 Gr. −63 "	+28 Gr. −62 "	+29 Gr. −61 "	+30 Gr. −60 "	+31 Gr. −59
1	0,002	0,002	0,002	0,002	0,002	0,001	0,001
2	0,004	0,003	0,003	0,003	0,003	0,003	0,003
3	0,005	0,005	0,005	0,005	0,005	0,004	0,004
4	0,007	0,007	0,007	0,006	0,006	0,006	0,005
5	0,009	0,009	0,008	0,008	0,008	0,007	0,007
6	0,011	0,010	0,010	0,010	0,009	0,009	0,008
7	0,013	0,012	0,012	0,011	0,011	0,010	0,009
8	0,015	0,014	0,013	0,013	0,012	0,011	0,011
9	0,016	0,016	0,015	0,014	0,014	0,013	0,012
10	0,018	0,017	0,017	0,016	0,015	0,014	0,013
20	0,036	0,035	0,033	0,032	0,030	0,028	0,027
30	0,055	0,052	0,050	0,048	0,045	0,043	0,040
40	0,073	0,070	0,067	0,063	0,060	0,057	0,053
50	0,091	0,087	0,083	0,079	0,075	0,071	0,067
60	0,109	0,105	0,100	0,095	0,090	0,085	0,080
70	0,128	0,122	0,117	0,111	0,105	0,099	0,093
80	0,146	0,140	0,133	0,127	0,120	0,113	0,107
90	0,164	0,157	0,150	0,143	0,135	0,128	0,120
100	0,182	0,175	0,167	0,159	0,150	0,142	0,133
200	0,365	0,349	0,334	0,317	0,301	0,284	0,266
300	0,547	0,524	0,500	0,476	0,451	0,426	0,400
400	0,729	0,699	0,667	0,635	0,601	0,567	0,533
500	0,912	0,873	0,834	0,793	0,752	0,709	0,666
600	1,094	1,048	1,001	0,952	0,902	0,851	0,799
700	1,277	1,223	1,167	1,110	1,052	0,993	0,932
800	1,459	1,397	1,334	1,269	1,203	1,135	1,066
900	1,641	1,572	1,501	1,428	1,353	1,277	1,199
1000	1,824	1,747	1,668	1,586	1,503	1,419	1,332
2000	3,647	3,493	3,335	3,173	3,007	2,837	2,664
3000	5,471	5,240	5,003	4,759	4,510	4,256	3,996

B. Toisen.	Geographische Breite. +32 Gr. −58 "	+33 Gr. −57 "	+34 Gr. −56 "	+35 Gr. −55 "	+36 Gr. −54 "	+37 Gr. −53 "	+38 Gr. −52 "
1	0,001	0,001	0,001	0,001	0,001	0,001	0,001
2	0,002	0,002	0,002	0,002	0,002	0,002	0,001
3	0,004	0,003	0,003	0,003	0,003	0,003	0,002
4	0,005	0,005	0,004	0,004	0,004	0,003	0,003
5	0,006	0,006	0,005	0,005	0,004	0,004	0,003
6	0,007	0,007	0,006	0,006	0,005	0,005	0,004
7	0,009	0,008	0,007	0,007	0,006	0,005	0,005
8	0,010	0,009	0,009	0,008	0,007	0,006	0,005
9	0,011	0,010	0,001	0,009	0,008	0,007	0,006
10	0,012	0,012	0,011	0,010	0,009	0,008	0,007
20	0,025	0,023	0,021	0,019	0,018	0,016	0,014
30	0,037	0,035	0,032	0,029	0,026	0,023	0,021
40	0,050	0,046	0,043	0,039	0,035	0,031	0,027
50	0,062	0,058	0,053	0,049	0,044	0,039	0,034
60	0,075	0,069	0,064	0,058	0,053	0,047	0,041
70	0,087	0,081	0,074	0,068	0,061	0,055	0,048
80	0,099	0,092	0,085	0,078	0,070	0,063	0,055
90	0,112	0,104	0,096	0,087	0,079	0,070	0,062
100	0,124	0,115	0,106	0,097	0,088	0,078	0,069
200	0,249	0,231	0,213	0,194	0,175	0,156	0,137
300	0,373	0,346	0,319	0,291	0,263	0,235	0,206
400	0,497	0,462	0,425	0,388	0,351	0,313	0,275
500	0,622	0,577	0,531	0,485	0,438	0,391	0,343
600	0,746	0,692	0,638	0,582	0,526	0,469	0,412
700	0,871	0,808	0,744	0,679	0,614	0,547	0,480
800	0,995	0,923	0,850	0,776	0,701	0,626	0,549
900	1,119	1,039	0,956	0,873	0,789	0,704	0,618
1000	1,244	1,154	1,063	0,970	0,877	0,782	0,686
2000	2,487	2,308	2,125	1,941	1,753	1,564	1,373
3000	3,731	2,462	3,188	2,911	2,630	2,346	2,059

B. Toisen.	Geographische Breite.						
	+39 Gr. −51 „	+40 Gr. −50 „	+41 Gr. −49	+42 Gr. −48 „	+43 Gr. −47 „	+44 Gr. −46 „	45 Gr.
1	0,001	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0
2	0,001	0,001	0,001	0,001	0,000	0,000	0
3	0,002	0,001	0,001	0,001	0,001	0,000	0
4	0,002	0,002	0,002	0,001	0,001	0,000	0
5	0,003	0,002	0,002	0,001	0,001	0,000	0
6	0,004	0,003	0,002	0,002	0,001	0,001	0
7	0,004	0,003	0,003	0,002	0,001	0,001	0
8	0,005	0,004	0,003	0,002	0,002	0,001	0
9	0,005	0,004	0,004	0,003	0,002	0,001	0
10	0,006	0,005	0,004	0,003	0,002	0,001	0
20	0,012	0,010	0,008	0,006	0,004	0,002	0
30	0,017	0,015	0,012	0,009	0,006	0,003	0
40	0,024	0,020	0,016	0,012	0,008	0,004	0
50	0,029	0,025	0,020	0,015	0,010	0,005	0
60	0,035	0,030	0,024	0,018	0,012	0,006	0
70	0,041	0,034	0,028	0,021	0,014	0,007	0
80	0,047	0,039	0,032	0,024	0,016	0,008	0
90	0,053	0,044	0,035	0,027	0,018	0,009	0
100	0,059	0,049	0,039	0,030	0,020	0,010	0
200	0,118	0,099	0,079	0,059	0,040	0,020	0
300	0,177	0,148	0,118	0,089	0,059	0,030	0
400	0,236	0,197	0,158	0,119	0,079	0,040	0
500	2,295	0,246	0,197	0,148	0,099	0,050	0
600	0,354	0,296	0,237	0,178	0,119	0,059	0
700	0,413	0,345	0,276	0,208	0,139	0,069	0
800	0,472	0,394	0,316	0,237	0,158	0,079	0
900	0,531	0,443	0,354	0,267	0,178	0,089	0
1000	0,590	0,493	0,395	0,297	0,198	0,099	0
2000	1,180	0,985	0,790	0,593	0,396	0,198	0
3000	1,769	1,479	1,184	0,890	0,594	0,297	0

V

Tafel

zur

Correction der gemessenen Höhen

wegen der Schwerkraft der Körper in verticaler Richtung.

Z. Tois.	Corr. Tois.	Z. Tois.	Corr. Tois.	Z. Tois.	Corr. Tois.
100	0,003	400	0,049	700	0,150
110	0,004	410	0,051	710	0,154
120	0,004	420	0,054	720	0,159
130	0,005	430	0,057	730	0,163
140	0,006	440	0,059	740	0,168
150	0,007	450	0,062	750	0,172
160	0,008	460	0,065	760	0,177
170	0,009	470	0,068	770	0,182
180	0,010	480	0,071	780	0,186
190	0,011	490	0,074	790	0,191
200	0,012	500	0,077	800	0,196
210	0,014	510	0,080	810	0,201
220	0,015	520	0,083	820	0,206
230	0,016	530	0,086	830	0,211
240	0,018	540	0,089	840	0,216
250	0,019	550	0,093	850	0,221
260	0,021	560	0,096	860	0,226
270	0,022	570	0,099	870	0,232
280	0,024	580	0,103	880	0,237
290	0,026	590	0,107	890	0,243
300	0,028	600	0,110	900	0,248
310	0,029	610	0,114	910	0,254
320	0,031	620	0,118	920	0,259
330	0,033	630	0,122	930	0,265
340	0,035	640	0,125	940	0,271
350	0,038	650	0,129	950	0,276
360	0,040	660	0,133	960	0,282
370	0,042	670	0,137	970	0,288
380	0,044	680	0,142	980	0,294
390	0,047	690	0,146	990	0,300
400	0,049	400	0,150	1000	0,366

Z. Tois.	Corr. Tois.	Z. Tois.	Corr. Tois.	Z. Tois.	Corr. Tois.
1000	0,306	1300	0,517	1600	0,784
1010	0,312	1310	0,525	1610	0,794
1020	0,319	1320	0,533	1620	0,803
1030	0,325	1330	0,542	1630	0,813
1040	0,331	1340	0,550	1640	0,823
1050	0,338	1350	0,558	1650	0,833
1060	0,344	1360	0,566	1660	0,844
1070	0,351	1370	0,575	1670	0,854
1080	0,357	1380	0,583	1680	0,864
1090	0,364	1390	0,592	1690	0,874
1100	0,370	1400	0,600	1700	0,885
1110	0,377	1410	0,609	1710	0,895
1120	0,384	1420	0,617	1720	0,906
1130	0,391	1430	0,626	1730	0,916
1140	0,398	1440	0,635	1740	0,927
1150	0,405	1450	0,644	1750	0,938
1160	0,412	1460	0,653	1760	0,948
1170	0,419	1470	0,662	1770	0,959
1180	0,426	1480	0,671	1780	0,970
1190	0,434	1490	0,680	1790	0,981
1200	0,441	1500	0,689	1800	0,992
1210	0,448	1510	0,698	1810	1,003
1220	0,456	1520	0,707	1820	1,014
1230	0,463	1530	0,717	1830	1,025
1240	0,471	1540	0,726	1840	1,037
1250	0,478	1550	0,736	1850	1,048
1260	0,486	1560	0,745	1860	1,059
1270	0,494	1570	0,755	1870	1,070
1280	0,502	1580	0,764	1880	1,082
1290	0,510	1590	0,774	1890	1,094
1300	0,517	1600	0,784	1900	1,105

Z.	Corr.	Z.	Corr.	Z.	Corr.
1900	1,105	2200	1,482	2500	1,914
1910	1,117	2210	1,495	2510	1,929
1920	1,129	2220	1,509	2520	1,944
1930	1,140	2230	1,522	2530	1,960
1940	1,152	2240	1,536	2540	1,975
1950	1,164	2250	1,550	2550	1,991
1960	1,176	2260	1,564	2560	2,006
1970	1,188	2270	1,578	2570	2,022
1980	1,200	2280	1,592	2580	2,038
1990	1,212	2290	1,606	2590	2,054
2000	1,225	2300	1,620	2600	2,070
2010	1,237	2310	1,634	2610	2,086
2020	1,249	2320	1,648	2620	2,102
2030	1,261	2330	1,662	2630	2,118
2040	1,274	2340	1,676	2640	2,134
2050	1,287	2350	1,691	2650	2,150
2060	1,299	2360	1,705	2660	2,166
2070	1,312	2370	1,720	2670	2,183
2080	1,325	2380	1,734	2680	2,199
2090	1,337	2390	1,749	2690	2,215
2100	1,350	2400	1,763	2700	2,232
2110	1,363	2410	1,778	2710	2,248
2120	1,376	2420	1,793	2720	2,261
2130	1,389	2430	1,808	2730	2,282
2140	1,402	2440	1,823	2740	2,299
2150	1,415	2450	1,838	2750	2,315
2160	1,428	2460	1,853	2760	2,332
2170	1,442	2470	1,868	2770	2,349
2180	1,455	2480	1,883	2780	2,366
2190	1,468	2490	1,898	2790	2,383
2200	1,482	2500	1,914	2800	2,400

Z. Tois.	Corr. Tois.	Z. Tois	Corr. Tois.	Z. Tois.	Corr. Tois.
2800	2,400	3000	2,755	3200	3,135
2810	2,417	3010	2,774	3210	3,155
2820	2,435	3020	2,792	3220	3,174
2830	2,452	3030	2,811	3230	3,194
2840	2,469	3040	2,829	3240	3,214
2850	2,487	3050	2,848	3250	3,234
2860	2,504	3060	2,867	3260	3,254
2870	2,522	3070	2,885	3270	3,274
2880	2,539	3080	2,904	3280	3,294
2890	2,557	3090	2,923	3290	3,314
2900	2,575	3100	2,942	3300	3,334
2910	2,593	3110	2,961	3310	3,354
2920	2,610	3120	2,980	3320	3,375
2930	2,628	3130	2,999	3330	3,395
2940	2,446	3140	3,019	3340	3,415
2950	2,664	3150	3,038	3350	3,436
2960	2,782	3160	3,057	3360	3,456
2970	2,701	3170	3,077	3370	3,477
2980	2,719	3180	3,096	3380	3,498
2990	2,737	3190	3,115	3390	3,418
3000	2,755	3200	3,135	3400	3,539

VI Tafel

zur

Reduction

der französischen Toisen in rheinländische Fusse.

Toisen.	Rheinländische Fuss.	Toisen.	Rheinländische Fuss.	Toisen.	Rheinländische Fuss.
1	6,2100194	19	117,990	37	229,771
2	12,4200388	20	124,200	38	235,981
3	18,6300582	21	130,410	39	242,191
4	24,8400776	22	136,620	40	248,401
5	31,0500970	23	142,830	41	254,611
6	37,2601164	24	149,040	42	260,821
7	43,4701358	25	155,250	43	267,031
8	49,6801552	26	161,461	44	273,241
9	55,8901746	27	167,671	45	279,451
10	62,100194	28	173,881	46	285,661
11	68,310	29	180,091	47	291,871
12	74,520	30	186,301	48	298,081
13	80,730	31	192,511	49	304,291
14	86,940	32	198,721	50	310,501
15	93,150	33	204,931	51	316,711
16	99,360	34	211,141	52	322,921
17	105,570	35	217,351	53	329,131
18	111,780	36	223,561	54	335,341
19	117,990	37	229,771	55	341,551

Toisen.	Rheinländische Fuss.	Toisen	Rheinländische Fuss.	Toisen	Rheinländische Fuss.
55	341,551	85	527,852	1600	9936,031
56	347,761	86	534,062	1700	10557,033
57	353,971	87	540,727	1800	11178,035
58	360,181	88	546,482	1900	11799,037
59	366,391	89	552,692	2000	12420,039
60	372,601	90	558,902	2100	13041,041
61	378,811	91	565,112	2200	13662,043
62	385,021	92	571,322	2300	14283,045
63	391,231	93	577,532	2400	14904,047
64	397,441	94	583,742	2500	15525,049
65	403,651	95	589,952	2600	16146,050
66	409,861	96	596,162	2700	16767,052
67	416,071	97	602,372	2800	17388,054
68	422,281	98	608,582	2900	18009,056
69	428,491	99	614,792	3000	18630,058
70	434,701	100	621,002	3100	19251,060
71	440,911	200	1242,004	3200	19872,062
72	447,121	300	1863,006	3300	20493,064
73	453,331	400	2484,008	3400	21114,066
74	459,541	500	3105,010	3500	21735,068
75	465,751	600	3726,012	3600	22356,069
76	471,961	700	4347,014	3700	22977,072
77	478,171	800	4968,016	3800	23598,074
78	484,382	900	5589,017	3900	24219,076
79	490,592	1000	6210,019	4000	24840,078
80	496,802	1100	6831,021	4100	25461,080
81	503,012	1200	7452,023	4200	26082,081
82	509,222	1300	8073,025	4300	26703,083
83	515,432	1400	8694,027	4400	27324,085
84	521,642	1500	9315,029	4500	27945,087
85	527,852	1600	9936,031	4600	28566,089

VII
Tafel
zur
Reduction
der Fahrenheitschen Thermometer-Scale auf die Reaumursche u. Celsiusische Thermometer-Scale.

Fahrenheit. Grad.	Reaumur. Grad.	Celsius. Grad.	Fahrenheit. Grad.	Reaumur. Grad.	Celsius. Grad.
−40	−32,000	−40,000	−20	−23,111	−28,889
39	31,556	39,444	19	22,667	28,333
38	31,111	38,889	18	22,222	27,778
37	30,667	38,333	17	21,778	27,222
36	30,222	37,778	16	21,333	26,667
35	29,778	37,222	15	20,889	26,111
34	29,333	36,667	14	20,444	25,556
33	28,889	36,111	13	20,000	25,000
32	28,444	35,556	12	19,556	24,444
31	28,000	35,000	11	19,111	23,889
−30	−27,556	−34,444	−10	−18,667	−23,333
29	27,111	33,889	9	18,222	22,778
28	26,667	33,333	8	17,778	22,222
27	26,222	32,778	7	17,333	21,667
26	25,778	32,222	6	16,889	21,111
25	25,333	31,667	5	16,444	20,556
24	24,889	31,111	4	16,000	20,000
23	24,444	30,556	3	15,556	19,444
22	24,000	30,000	2	15,111	18,889
21	23,556	29,444	1	14,667	18,333
20	23,111	28,889	0	14,222	17,778

Fahrenheit. Grad.	Reaumur. Grad.	Celsius. Grad.	Fahrenheit. Grad.	Reaumur. Grad.	Celsius. Grad.
+ 0	−14,222	−17,778	+ 30	−0,889	−1,111
1	13,778	17,222	31	0,444	0,556
2	13,333	16,667	32	+0,000	+0,000
3	12,889	16,111	33	0,444	0,556
4	12,444	15,556	34	0,889	1,111
5	12,000	15,000	35	1,333	1,667
6	11,556	14,444	36	1,778	2,222
7	11,111	13,889	37	2,222	2,778
8	10,667	13,333	38	2,667	3,333
9	10,222	12,778	39	3,111	3,889
+ 10	−9,778	−12,222	+ 40	+3,556	+4,444
11	9,333	11,667	41	4,000	5,000
12	8,889	11,111	42	4,444	5,556
13	8,444	10,556	43	4,889	6,111
14	8,000	10,000	44	5,333	6,667
15	7,556	9,444	45	5,778	7,222
16	7,111	8,889	46	6,222	7,778
17	6,667	8,333	47	6,667	8,333
18	6,222	7,778	48	7,111	8,889
19	5,778	7,222	49	7,556	9,444
+ 20	−5,333	− 6,667	+ 50	+8,000	+10,000
21	4,889	6,111	51	8,444	10,556
22	4,444	5,556	52	8,889	11,111
23	4,000	5,000	53	9,333	11,667
24	3,556	4,444	54	9,778	12,222
25	3,111	3,889	55	10,222	12,778
26	2,667	3,333	56	10,667	13,333
27	2,222	2,778	57	11,111	13,889
28	1,778	1,222	58	11,556	14,444
29	1,333	1,667	59	12,000	15,000
30	0,889	1,111	60	12,444	15,556

Fahrenheit. Grad.	Reaumur. Grad.	Celsius. Grad.	Fahrenheit. Grad.	Reaumur. Grad.	Celsius. Grad.
+ 60	+12,444	+15,556	+ 90	+25,778	+32,222
61	12,889	16,111	91	26,222	32,778
62	13,333	16,667	92	26,667	33,333
63	13,778	17,222	93	27,111	33,889
64	14,222	17,778	94	27,556	34,444
65	14,667	18,333	95	28,000	35,000
66	15,111	18,889	96	29,444	35,556
67	15,556	19,444	97	28,889	36,111
68	16,000	20,000	98	29,333	36,667
69	16,444	20,556	99	29,778	37,222
+ 70	+16,889	+21,111	+100	+30,222	+37,778
71	17,333	21,667	101	30,667	38,333
72	17,778	22,222	102	31,111	38,889
73	18,222	22,778	103	31,556	39,444
74	18,667	23,333	104	32,000	40,000
75	19,111	23,889	105	32,444	40,556
76	19,556	24,444	106	32,889	41,111
77	20,000	25,000	107	33,333	41,667
78	20,444	25,556	108	33,778	42,222
79	20,889	26,111	109	34,222	42,778
+ 80	+21,333	+26,667	+110	+34,667	+43,333
81	21,778	27,222	111	35,111	43,889
82	22,222	27,778	112	35,556	44,444
83	22,667	28,333	113	36,000	45,000
84	23,111	28,889	114	36,444	45,556
85	23,556	29,444	115	36,889	46,111
86	24,000	30,000	116	37,333	46,667
87	24,444	30,556	117	37,778	47,222
88	24,889	31,111	118	38,222	47,778
89	25,333	31,667	119	38,667	48,333
90	25,778	32,222	120	39,111	48,889

Reduction

der Zehnth. u. Hunderttheile eines Grades der Fahrenheitschen Thermometer-Scale auf die Reaumursche u. Celsiusische Scale.

Fahrenheit. Grad.	Reaumur. Grad.	Celsius. Grad.	Fahrenheit. Grad.	Reaumur. Grad.	Celsius. Grad.
0,01	0,004	0,006	0,1	0,044	0,056
0,02	0,009	0,011	0,2	0,089	0,111
0,03	0,013	0,017	0,3	0,133	0,167
0,04	0,018	0,022	0,4	0,178	0,222
0,05	0,022	0,028	0,5	0,222	0,278
0,06	0,027	0,033	0,6	0,267	0,333
0,07	0,031	0,039	0,7	0,311	0,389
0,08	0,036	0,044	0,8	0,356	0,444
0,09	0,040	0,050	0,9	0,400	0,500

Anmerkung. Bei Reduction der Fahrenheitschen Thermometer-Scale auf die Reaumursche oder Celsiusische Scale, sind bei Graden zwischen 0° u. 32° die Werthe für Zehntheile und Hunderttheile substractiv.

Wenn z. B. 5,9° Fahrenheit auf Grade der Reaumurschen Scale reducirt werden sollen; so ist:

5° Fahrenheit = − 12° Reaumur.
0,9° ——— = 0,400° ———

also 5,9° Fahrenheit = − 1,16° Reaumur.

VIII
Tafel
zur
Reduction
der Reaumurschen Thermometer-Scale auf die Fahrenheitsche u. Celsiusische Thermometer-Scale.

Reau-mur. Grad.	Fahren-heit. Grad.	Celsius. Grad.	Reau-mur. Grad.	Fahren-heit. Grad.	Celsius. Grad.
− 40	−58,00	−50,00	− 20	−13,00	−25,00
39	55,75	48,75	19	10,75	23,75
38	53,50	47,50	18	8,50	22,50
37	51,25	46,25	17	6,25	21,25
36	49,00	45,00	16	4,00	20,00
35	46,75	43,75	15	1,75	18,75
34	44,50	42,50	14	+ 0,50	17,50
33	42,25	41,25	13	2,75	16,25
32	40,00	40,00	12	5,00	15,00
31	37,75	38,75	11	7,25	13,75
− 30	−35,50	−37,50	− 10	+ 9,50	−12,50
29	33,25	36,25	9	11,75	11,25
28	31,00	35,00	8	14,00	10,00
27	28,75	33,75	7	16,25	8,75
26	26,50	32,50	6	18,50	7,50
25	24,25	31,25	5	20,75	6,25
24	22,00	30,00	4	23,00	5,00
23	19,75	28,75	3	25,25	3,75
22	17,50	27,50	2	27,50	2,50
21	15,25	26,25	1	29,75	1,25
20	13,00	25,00	+ 0	32,00	+ 0,00

Reaumur. Grad.	Fahrenheit. Grad.	Celsius. Grad.	Reaumur. Grad.	Fahrenheit. Grad.	Celsius. Grad.
+ 0	+32,00	+0,00	+ 20	+77,00	+25,00
1	34,25	1,25	21	79,25	26,25
2	36,50	2,50	22	81,50	27,50
3	38,75	3,75	23	83,75	28,75
4	41,00	5,00	24	86,00	30,00
5	43,25	6,25	25	88,25	31,25
6	45,50	7,50	26	90,50	32,50
7	47,75	8,75	27	92,75	33,75
8	50,00	10,00	28	95,00	35,00
9	52,25	11,25	29	97,25	36,25
+ 10	+ 54,50	+12,50	+ 30	+99,50	+37,50
11	56,75	13,75	31	101,75	38,75
12	59,00	15,00	32	104,00	40,00
13	61,25	16,25	33	106,25	41,25
14	63,50	17,50	34	108,50	42,50
15	65,75	18,75	35	110,75	43,75
16	68,00	20,00	36	113,00	45,00
17	70,25	21,25	37	115,25	46,25
18	72,50	22,50	38	117,50	47,50
19	74,75	23,75	39	119,75	48,75
20	77,00	25,00	40	122,00	50,00

Reduction

der Zehnth. u. Hunderth. eines Grades der Reaumürsche: Therm. Scale auf die Fahrenheitsche u. Celsiusische Scale.

Reaumur. Grad.	Fahrenheit. Grad.	Celsius. Grad.	Reaumur. Grad.	Fahrenheit. Grad.	Celsius. Grad.
0,01	0,0225	0,0125	0,1	0,225	0,125
0,02	0,0450	0,0250	0,2	0,450	0,250
0,03	0,0675	0,0375	0,3	0,675	0,375
0,04	0,0900	0,0500	0,4	0,900	0,500
0,05	0,1125	0,0625	0,5	1,125	0,625
0,06	0,1350	0,0750	0,6	1,350	0,750
0,07	0,1575	0,0875	0,7	1,575	0,875
0,08	0,1800	0,1000	0,8	1,800	1,000
0,09	0,2025	0,1125	0,9	2,025	1,125

IX
Tafel
zur
Reduction
der Celsiusischen Thermometer-Scale auf die Fahrenheitsche u. Reaumürsche Thermomet. Scale.

Celsius. Grad.	Fahrenheit. Grad.	Reaumur. Grad.	Celsius. Grad.	Fahrenheit Grad.	Reaumur. Grad.
− 40	− 40,0	− 32,0	− 20	− 4,0	− 16,0
39	38,2	31,2	19	2,2	15,2
38	36,4	30,4	18	0,4	14,4
37	34,6	29,6	17	+ 1,4	13,6
36	32,8	28,8	16	3,2	12,8
35	31,0	28,0	15	5,0	12,0
34	29,2	27,2	14	6,8	11,2
33	24,7	26,4	13	8,6	10,4
32	25,6	25,6	12	10,4	9,6
31	23,8	24,8	11	12,2	8,8
− 30	− 22,0	− 24,0	− 10	+ 14,0	− 8,0
29	20,2	23,2	9	15,8	7,2
28	18,4	22,4	8	17,6	6,4
27	16,6	21,6	7	19,4	5,6
26	14,8	20,8	6	21,2	4,8
25	13,0	20,0	5	23,0	4,0
24	11,2	19,2	4	24,8	3,2
23	9,4	18,4	3	26,6	2,4
22	7,6	17,6	2	28,4	1,6
21	5,8	16,8	1	30,2	0,8
20	4,0	16,0	+ 0	32,0	+ 0,0

Celsius. Grad.	Fahrenheit. Grad.	Reaumur. Grad.	Celsius. Grad.	Fahrenheit. Grad.	Reaumur. Grad.
+ 0	+32,0	+0,0	+20	+68,0	+16,0
1	33,8	0,8	21	69,8	16,8
2	35,6	1,6	22	71,6	17,6
3	37,4	2,4	22	73,4	18,4
4	39,2	3,2	24	75,2	19,2
5	41,0	4,0	25	77,0	20,0
6	42,8	4,8	26	78,8	20,8
7	44,6	5,6	27	80,6	21,6
8	46,4	6,4	28	82,4	22,4
9	48,2	7,2	29	84,2	23,2
+ 10	+50,0	+ 8,0	+ 30	+86,0	+24,0
11	51,8	8,8	31	87,8	24,8
12	53,6	9,6	32	89,6	25,6
13	55,4	10,4	33	91,4	26,4
14	57,2	11,2	34	93,2	27,2
15	59,0	12,0	35	95,0	28,0
16	60,8	12,8	36	96,8	28,8
17	62,6	13,6	37	98,6	29,6
18	64,4	14,4	38	100,4	30,4
19	66,2	15,2	39	102,2	31,2
20	68,0	16,0	40	104,0	32,0

Reduction

der Zehnth. u. Hunderth. eines Grades der Celsiuschen Therm. Scale auf die Fahrenheitsche u. Reaumursche Scale.

Celsius. Grad.	Fahrenheit. Grad.	Reaumur. Grad.	Celsius. Grad.	Fahrenheit. Grad.	Reaumur. Grad.
0,01	0,018	0,008	0,1	0,18	0,08
0,02	0,036	0,016	0,2	0,36	0,16
0,03	0,054	0,024	0,3	0,54	0,24
0,04	0,072	0,032	0,4	0,72	0,32
0,05	0,090	0,040	0,5	0,90	0,40
0,06	0,108	0,048	0,6	1,08	0,48
0,07	0,126	0,056	0,7	1,26	0,56
0,08	0,144	0,064	0,8	1,44	0,64
0,09	0,162	0,072	0,9	1,62	0,72

X
Tafel

welche

die um $\frac{1}{9,67}$ verminderte beobachtete Temperatur des Quecksilbers enthält.

Beob-acht. Temp. Grad	Um $\frac{1}{9,67}$ vermin-dert. Grad.	Beob-acht. Temp. Grad.	Um $\frac{1}{9,67}$ vermin-dert. Grad.	Beob-acht. Temp. Grad	Um $\frac{1}{9,67}$ vermin-dert. Grad.	Beob-acht. Temp. Grad	Um $\frac{1}{9,67}$ vermin-dert. Grad.
0	0	2,5	2,241	5,0	4,483	7,5	6,724
0,1	0,090	2,6	2,331	5,1	4,573	7,6	6,814
0,2	0,179	2,7	2,421	5,2	4,662	7,7	6,904
0,3	0,269	2,8	2,510	5,3	4,752	7,8	6,993
0,4	0,359	2,9	2,600	5,4	4,842	7,9	7,083
0,5	0,448	3,0	2,690	5,5	4,931	8,0	7,173
0,6	0,538	3,1	2,779	5,6	5,021	8,1	7,262
0,7	0,628	3,2	2,869	5,7	5,111	8,2	7,352
0,8	0,717	3,3	2,959	5,8	5,200	8,3	7,442
0,9	0,807	3,4	3,048	5,9	5,290	8,4	7,531
1,0	0,897	3,5	3,138	6,0	5,380	8,5	7,621
1,1	0,986	3,6	3,228	6,1	5,469	8,6	7,711
1,2	1,076	3,7	3,317	6,2	5,559	8,7	7,800
1,3	1,166	3,8	3,407	6,3	5,649	8,8	7,890
1,4	1,255	3,9	3,597	6,4	5,738	8,9	7,980
1,5	1,345	4,0	3,586	6,5	5,828	9,0	8,069
1,6	1,435	4,1	3,676	6,6	5,917	9,1	8,159
1,7	1,524	4,2	3,766	6,7	6,007	9,2	8,249
1,8	1,614	4,3	3,855	6,8	6,097	9,3	8,338
1,9	1,704	4,4	3,945	6,9	6,186	9,4	8,428
2,0	1,793	4,5	4,035	7,0	6,276	9,5	8,518
2,1	1,883	4,6	4,124	7,1	6,366	9,6	8,607
2,2	1,973	4,7	4,214	7,2	6,455	9,7	8,697
2,3	2,062	4,8	4,304	7,3	6,545	9,8	8,787
2,4	2,152	4,9	4,393	7,4	6,635	9,9	8,876
2,5	2,241	5,0	4,483	7,5	6,724	10,0	8,966

Beob-acht. Temp. Grad.	Um $\frac{1}{9{,}67}$ vermin-dert. Grad.	Beob-acht. Temp. Grad.	Um $\frac{1}{9{,}67}$ vermin-dert. Grad.	Beob-acht. Temp. Grad.	Um $\frac{1}{9{,}67}$ vermin-dert. Grad.	Beob-acht. Temp. Grad.	Um $\frac{1}{9{,}67}$ vermin-dert. Grad.
10,0	8,966	13,0	11,656	16,0	14,345	19,0	17,035
10,1	9,056	13,1	11,745	16,1	14,435	19,1	17,125
10,2	9,145	13,2	11,835	16,2	14,525	19,2	17,214
10,3	9,235	13,3	11,925	16,3	14,614	19,3	17,304
10,4	9,325	13,4	12,014	16,4	14,704	19,4	17,394
10,5	9,414	13,5	12,104	16,5	14,794	19,5	17,483
10,6	9,504	13,6	12,194	16,6	14,883	19,6	17,573
10,7	9,593	13,7	12,283	16,7	14,973	19,7	17,663
10,8	9,683	13,8	12,373	16,8	15,063	19,8	17,752
10,9	9,773	13,9	12,463	16,9	15,152	19,9	17,842
11,0	9,862	14,0	12,552	17,0	15,242	20,0	17,932
11,1	9,952	14,1	12,642	17,1	15,332	20,1	18,021
11,2	10,042	14,2	12,732	17,2	15,421	20,2	18,111
11,3	10,131	14,3	12,821	17,3	15,511	20,3	18,201
11,4	10,221	14,4	12,911	17,4	15,601	20,4	18,290
11,5	10,311	14,5	13,001	17,5	15,690	20,5	18,380
11,6	10,400	14,6	13,090	17,6	15,780	20,6	18,470
11,7	10,490	14,7	13,180	17,7	15,870	20,7	18,559
11,8	10,580	14,8	13,269	17,8	15,959	20,8	18,649
11,9	10,669	14,9	13,359	17,9	16,049	20,9	18,739
12,0	10,759	15,0	13,449	18,0	16,139	21,0	18,828
12,1	10,849	15,1	13,538	18,1	16,228	21,1	18,918
12,2	10,938	15,2	13,628	18,2	16,318	21,2	19,008
12,3	11,028	15,3	13,718	18,3	16,408	21,3	19,097
12,4	11,118	15,4	13,807	18,4	16,497	21,4	19,187
12,5	11,207	15,5	13,897	18,5	16,587	21,5	19,277
12,6	11,297	15,6	13,987	18,6	16,676	21,6	19,366
12,7	11,387	15,7	14,076	18,7	16,766	21,7	19,456
12,8	11,476	15,8	14,166	18,8	16,856	21,8	19,546
12,9	11,566	15,9	14,256	18,9	16,945	21,9	19,635
13,0	11,656	16,0	14,345	19,0	17,035	22,0	19,725

Beobacht. Temp. Grad.	Um $\frac{1}{9,67}$ vermindert. Grad.	Beobacht. Temp. Grad.	Um $\frac{1}{9,67}$ vermindert. Grad.	Beobacht. Temp. Grad.	Um $\frac{1}{9,67}$ vermindert. Grad.	Beobacht. Temp. Grad.	Um $\frac{1}{9,67}$ vermindert. Grad.
22,0	19,725	25,0	22,415	28,0	25,104	31,0	27,794
22,1	19,815	25,1	22,504	28,1	25,194	31,1	27,884
22,2	19,904	25,2	22,594	28,2	25,284	31,2	27,974
22,3	19,994	25,3	22,684	28,3	25,373	31,3	28,063
22,4	20,084	25,4	22,773	28,4	25,463	31,4	28,153
22,5	20,173	25,5	22,863	28,5	25,553	31,5	28,243
22,6	20,263	25,6	22,953	28,6	25,642	31,6	28,332
22,7	20,353	25,7	23,042	28,7	25,732	31,7	28,422
22,8	20,442	25,8	23,132	28,8	25,822	31,8	28,511
22,9	20,532	25,9	23,222	28,9	25,911	31,9	28,601
23,0	20,622	26,0	23,311	29,0	26,001	32,0	28,691
23,1	20,711	26,1	23,401	29,1	26,091	32,1	28,780
23,2	20,801	26,2	23,491	29,2	26,180	32,2	28,870
23,3	20,890	26,3	23,580	29,3	26,270	32,3	28,960
23,4	20,980	26,4	23,670	29,4	26,360	32,4	29,049
23,5	21,070	26,5	23,760	29,5	26,449	32,5	29,139
23,6	21,159	26,6	23,849	29,6	26,539	32,6	29,229
23,7	21,249	26,7	23,939	29,7	26,629	32,7	29,318
23,8	21,339	26,8	24,029	29,8	26,718	32,8	29,408
23,9	21,428	26,9	24,118	29,9	26,808	32,9	29,498
24,0	21,518	27,0	24,208	30,0	26,898	33,0	29,587
24,1	21,608	27,1	24,298	30,1	26,987	33,1	29,677
24,2	21,697	27,2	24,387	30,2	27,077	33,2	29,767
24,3	21,787	27,3	24,477	30,3	27,167	33,3	29,856
24,4	21,877	27,4	24,566	30,4	27,256	33,4	29,946
24,5	21,966	27,5	24,656	30,5	27,346	33,5	30,036
24,6	22,056	27,6	24,746	30,6	27,436	33,6	30,125
24,7	22,146	27,7	24,835	30,7	27,525	33,7	30,215
24,8	22,235	27,8	24,925	30,8	27,615	33,8	30,305
24,9	22,325	27,9	25,015	30,9	27,705	33,9	30,394
25,0	22,415	28,0	25,104	31,0	27,794	34,0	30,484

XI

Tafel

der

Geographischen Breiten

der bekanntesten Oerter in Europa.

Namen der Oerter. *Deutschland, Niederländ. u. Schweiz*	Geographische Breite. G.	M.	S.
Aachen	50	44	50
Aalem	48	52	—
Abendsberg	48	51	—
Adlersberg	45	45	30
Aerschot	50	58	20
Aicha	40	28	—
Alkmar	52	37	—
Allendorf	51	14	—
Alstädt	51	25	30
Alt-Breisach	48	2	30
Altdorf in Franken	49	24	30
Altenburg in Sachsen	51	—	11
Altona	53	35	—
Alverdissen	52	3	—
Alzey	49	44	—
Amberg	49	27	—
Amöneburg	50	46	30
Amsterdam	52	21	56
Andernach	50	24	30
Annaberg in Ober-Sachsen	50	35	15
Anspach	49	19	—
Antwerpen	51	13	15
Anweiler	49	12	40
Arenswalde	53	7	30
Arnstadt	50	49	10
Arolzen	51	25	40
Aschaffenburg	49	55	—
Aschersleben	51	48	30
Ath	50	42	17

Namen der Oerter. *Deutschland, Niederland. u. Schweiz*	Geographische Breite. G.	M.	S.
Augsburg	48	23	35
Aurich	53	25	—
Auspiz	48	55	35
Aussig	50	37	30
Avully	46	10	8
Baden in Schwaben	48	48	—
Baden in Oestreich	48	3	—
Bamberg	49	55	—
Basel	47	33	35
Bauzen	51	10	—
Bayreuth	49	57	55
Bentheim in Westphalen	52	33	—
Beraun	49	57	30
Berg-op-zoom	51	30	—
Berlin	52	31	30
Bern	46	53	20
Bescau	52	9	15
Biberach	48	7	—
Bielefeld	52	3	—
Bielitz	49	46	—
Blankenburg	51	51	30
Böhmisch Brod	50	2	—
Bonn	50	41	30
Bopfingen	48	53	—
Boxtehude	53	33	—
Bozen	46	27	30
Brandenburg a. d. Havel	52	26	30
Brandenburg-Neu	53	32	45

Namen der Oerter.	Geographische Breite			Namen der Oerter.	Geographische Breite		
Deutschland, Niederlandeu.Schweiz	G.	M.	S.	*Deutschland, Niederland.u.Schweiz*	G.	M.	S.
Braunau in Oestr.	48	14	—	Cölln	50	55	—
Braunau in Böhm.	50	33	—	Colberg	54	7	—
Braunschweig	52	19	18	Corbach	51	13	50
Bregenz	47	25	—	Costanz	47	36	—
Bremen	53	4	32	Courtray	50	49	43
Breslau	51	6	30	Corailsheim	49	7	39
Brieg	50	46	30	Crainburg	46	8	—
Briel	51	51	30	Crems	48	27	30
Brixen	46	40	—	Cremsmünster	48	3	29
Bruchsal	49	6	—	Creuzburg	51	4	30
Brügge	51	13	—	Cüstrin	52	34	45
Brünn	49	11	28	Culmbach	50	7	1
Buchau	48	4	30	Czaslau	49	54	—
Buchhorn	47	37	—	Dachau	48	6	30
Budweis	48	56	30	Darmstadt	49	52	45
Bückeburg	52	17	—	Delmenhorst	53	3	29
Bützon	53	47	50	Demmin	43	53	—
Bunzlau	50	19	30	Dessau	51	50	15
Calvörde	52	26	50	Detmold	51	48	—
Camburg	51	5	—	Deutschbrod	49	32	30
Camin	53	56	48	Diez	50	21	30
Canstadt	48	47	—	Dillenburg	50	38	30
Carlsruhe	49	2	30	Dillingen	48	34	22
Cassel	51	19	—	Dingelfingen	48	36	—
Charlottenburg	52	32	30	Dinkelspiel	49	3	26
Clagenfurth	46	32	30	Docum	53	20	30
Clausthal	51	46	45	Donauwerth	48	43	—
Cleve	51	48	—	Dortrecht	51	47	15
Coblenz	50	21	55	Dresden	51	2	54
Coburg	50	17	—	Drossen	52	26	30

Namen der Oerter	Geograph. Breite.			Namen der Oerter	Geograph. Breite		
Deutschland, Niederlande, Schweiz	G.	M.	S.	*Deutschland, Niederlande, Schweiz*	G.	M.	S.
Duderstadt	51	29	—	Freysingen	48	23	50
Düsseldorf	51	10	40	Freystadt i. Schl	51	52	15
Durlach	49	1	15	Freystadt i. Oestr.	48	28	—
Efferding	48	16	30	Fridau	46	24	3
Eger	50	3	—	Fridberg i. Hessen	50	17	—
Eilenburg	51	26	30	Frizlar	51	8	—
Eimbeck	51	50	30	Fürstenwalde	52	23	30
Eisenach	50	57	57	Fulda	50	37	—
Eisleben	51	33	—	Furnes	51	4	23
Elbe Str. die				Gabel	50	41	—
Mündung	53	36	30	Gandersheim	51	54	—
Elberfeld	51	10	20	Gardeleben	52	37	30
Emden	53	20	15	Geisslingen	48	36	30
Enkuizen	52	42	21	Geismar	51	30	40
Ens	48	9	30	Geldern	51	34	—
Erfurt	50	59	8	Gelnhausen	50	13	25
Erlangen	49	35	36	Genf	46	12	17
Eslingen	48	43	31	Gengenbach	48	25	15
Essen	51	24	—	Gent	51	3	15
Finme	45	23	30	Gera	50	53	22
Forchheim	49	44	—	Gersbach	48	47	—
Frankenstein	50	32	30	Giengen	48	37	—
Frankenthal	49	30	—	Giessen	50	33	40
Frankfurt a. M.	50	6	40	Glatz	50	23	—
Frankfurt a. O.	52	22	—	Glogau	51	38	—
Freiberg	50	53	30	Glückstadt	53	47	42
Freiburg i. Breisg.	48	4	—	Gmünd i. Schwab.	48	45	—
Freiburg i. Schl.	46	46	—	Gmünd in Oestr.	47	54	30
Freienwalde	52	50	—	Görlitz	51	5	—
Freudenthal	49	52	—	Görz	45	57	30

Namen der Oerter	Geograph. Breite.			Namen der Oerter	Geograph. Breite.		
Deutschland, Niederlande, Schweiz.	G.	M.	S.	*Deutschland, Niederlande, Schweiz.*	G.	M.	S.
Gösz	51	30	18	Hannnover	52	22	18
Göttingen	51	31	54	Harburg	53	28	20
Goslar	51	54	45	Harlem	52	22	14
Gotha	50	57	4	Harlingen	53	12	15
Gradiska	45	49	30	Harggerode	51	41	22
Gravelines	50	59	4	Havelberg	52	27	—
Gräz in Steierm	47	4	18	Heidelberg	49	24	—
Greifenberg in Pommern	53	53	—	Heiligenstadt	51	21	—
				Helmstedt	52	19	22
Greifenhagen	53	14	45	Herzogenbusch	51	42	15
Greifswalde	54	6	4	Hessen	51	58	15
Grein	48	15	—	Heyde	49	42	30
Greitz	50	37	—	Hildburghausen	50	24	54
Grimma	51	12	—	Hildesheim	52	11	—
Grossenhain	51	23	45	Hirschberg	50	53	—
Grünberg in Schl.	51	57	—	Höchst	50	3	59
Guben	51	57	15	Hohenwil	47	47	15
Günzburg	48	36	—	Holzmünden	51	32	45
Güstrow	53	47	22	Homburg	50	43	15
Haag	52	3	—	Hoorn	52	38	45
Habelschwerdt	50	14	45	Jena	50	56	30
Hailbronn	49	9	59	Jever	53	34	45
Haimburg	48	7	15	Ingolstadt	48	45	50
Halberstadt	51	56	30	Inspruk	47	15	—
Halle in Schwaben	49	6	—	Ipern	50	53	—
Halle a. d. Saale	51	34	—	Judenburg	47	14	—
Hamburg	53	36	—	Jülich	50	54	—
Hamm	51	36	7	Kaiserslautern	49	28	45
Hammeln	52	7	45	Kempten	47	46	—
Hanau	50	5	22	Kiel	54	21	—

Namen der Oerter	Geograph. Breite.			Namen der Oerter	Geograph. Breite		
Deutschland, Niederlande, Schweiz	G.	M.	S.	*Deutschland, Niederlande, Schweiz*	G.	M.	S.
Königgräz	50	18	—	Lille	50	37	50
Königshofen	50	20	30	Löwen	50	53	26
Königslutter	52	17	22	Löwenberg	51	6	—
Königstein	50	53	—	Löwenstein	49	6	32
Köthen	51	45	30	Lübeck	53	50	22
Kolin	49	57	15	Lübben	51	57	30
Korneuburg	48	22	22	Lüneburg	53	16	7
Kosel	50	15	—	Lüttich	50	39	22
Kufstein	47	33	—	Ludwigsburg	48	54	—
Kuttenberg	49	53	—	Lukkau	51	53	45
Laas	45	48	30	Luxemburg	49	37	38
Landsberg a d W.	52	42	45	Magdeburg	52	10	—
Landscron	49	51	15	Mannheim	49	28	20
Landshut in Bairn.	48	32	45	Mannfelds	51	36	—
Langensalza	51	6	30	Marburg in Hess.	50	47	—
Laubach	46	3	45	Marburg Steyerm.	46	34	42
Lauenburg	53	23	—	Mastrig	50	49	—
Lausanne	46	31	5	Maynz	49	56	30
Leipzig	51	19	14	Mecheln	51	1	50
Lemgau	52	6	30	Medenblick	52	45	—
Lenzen	53	8	30	Meinungen	50	34	25
Leutmeritz	50	36	30	Meissen	51	8	30
Leuwarden	53	13	15	Memmingen	48	4	30
Liegnitz	51	12	30	Mergentheim	49	27	54
Lilienthal	53	8	25	Merseburg	51	22	—
Limburg Niederrh	50	30	15	Middelburg	51	30	16
Limburg Westph.	50	22	45	Minden	52	17	30
Lindau	47	33	15	Mitterburg	45	10	—
Linz	48	16	—	Mödling	45	45	15
Lippstadt	51	37	—	Mons	50	27	10

Namen der Oerter *Deutschland, Niederlande, Schweiz.*	Geograph. Breite. G.	M.	S.	Namen der Oerter *Deutschland, Niederlande, Schweiz.*	Geograph. Breite. G.	M.	S.
Mühlhausen	51	13	30	Oranienburg	52	46	55
München	48	9	55	Osnabrük	52	16	14
Münster	51	55	—	Ostende	51	13	55
Namur	50	28	3	Osterode	51	41	—
Nassau	50	19	—	Oudenbosch	51	35	30
Naumburg	51	13	30	Paderborn	51	42	20
Neisse	50	25	—	Passau	48	32	15
Nepomuk	49	26	45	Peina	52	22	25
Neuburg in Baiern	48	44	—	Pettau	46	26	21
Neuburg Kloster	48	19	15	Pforzheim	48	54	45
Neustadt, Wien in Oesterr.	47	48	27	Philippeville	50	11	19
Neustadt i. Schles.	50	15	30	Philippine	51	16	55
Neustrelitz	52	21	35	Philippsburg	49	14	1
Neuwerk Insel	53	55	19	Pilsen	49	44	45
Neuwied	50	25	30	Pirna	50	56	30
Nienburg	52	39	—	Pleyburg	46	34	—
Nieuport	51	7	41	Pollingen	47	48	17
Nikolsburg	48	47	—	Potsdam	52	25	12
Nimburg	50	8	—	Prachatiz	48	59	—
Nördlingen	51	33	—	Prag	50	5	47
Nordhausen	51	29	—	Prenzlau	53	17	—
Nordheim	51	42	7	Prug	48	3	15
Nürnberg	49	27	17	Pyrmont	51	57	30
Ochsenhausen	48	5	30	Quedlinburg	51	50	—
Oels	51	11	30	Rabensburg	47	47	45
Oettingen	48	56	30	Rain	48	42	30
Offenburg	48	28	30	Raelkersburg	46	41	8
Oldenburg	53	8	40	Rakoniz	50	4	30
Ollmütz	49	33	45	Rastadt	48	52	15
Oppeln	50	36	30	Ratibor	50	1	45

Namen der Oerter	Geograph. Breite			Namen der Oerter	Geograph. Breite		
Deutschland, Niederland.u.Schweiz	G.	M.	S.	*Deutschland, Niederland.u.Schweiz*	G.	M.	S.
Ratmansdorf	46	12	30	Schöningen	52	13	30
Rattenberg	47	22	22	Schorndorf	48	45	30
Ratzeburg	53	40	45	Schwabach	49	24	15
Regensburg	49	1	—	Schweidnitz	50	46	15
Reichenbach	50	39	15	Schweinfurth	50	5	55
Reichenhall	47	42	15	Schwerin	53	35	30
Reutlingen	48	29	—	Schwetzingen	49	23	4
Rheinberg	51	33	15	Siegen	50	47	—
Rheinfels	50	5	15	Sluis	51	18	35
Rinteln	52	12	30	Sondershausen	51	23	45
Ritzebüttel	53	51	50	Spandau	52	33	7
Rostok	54	22	—	Speyer	49	19	—
Rot	47	59	11	Stade	53	36	5
Rotenburg i. Frk.	49	21	20	Stargard	53	17	30
Rotenburg i. Hess.	50	57	15	Stein	48	28	30
Rotenmann	47	26	45	Stendal	52	37	25
Rothweil	48	9	57	Stettin	53	25	10
Rotterdam	51	54	56	Steyer	48	1	41
Rügenwalde	54	22	—	Stichhausen	53	13	33
Rudelstadt	50	42	30	Stollberg	51	35	53
Rudolfswerth	45	47	15	Stolpe	54	20	—
Ruppin	52	55	59	Stralsund	54	19	—
Sagan	51	42	12	Straubing	48	50	30
Salzburg	47	44	—	Strigau	50	55	—
St. Gallen	47	21	45	Stutgard	48	52	—
St. Pölten	48	16	22	Tauss	49	26	—
St. Veit	46	43	45	Teschen	49	41	—
Sangerhausen	51	30	43	Tongern	50	47	7
Schlakenwerth	50	15	7	Torgau	51	32	30
Schmalkalden	50	41	29	Tournay	50	36	20

Namen der Oerter.	Geographische Breite			Namen der Oerter.	Geographische Breite		
Deutschland, Niederlandeu.Schweiz	G.	M.	S.	*Deutschland, Niederland.u.Schweiz*	G.	M.	S.
Trient	45	43	—	Wien	48	12	36
Trier	49	46	37	Wildeshausen	52	55	35
Triest	45	43	—	Wimpfen	49	15	55
Troppau	49	50	—	Windsheim	49	32	3
Tübingen	48	31	15	Wismar	53	55	—
Tuln	48	19	45	Wittenberg	51	52	—
Tyrol	46	34	—	Wolfenbüttel	52	10	—
Ueberlingen	47	45	7	Wolfsberg	46	51	55
Ulm	48	23	45	Worcum	51	47	—
Usingen	50	17	30	Worms	49	38	—
Utrecht	52	5	—	Würzburg	49	46	6
Verden	52	54	15	Wurzen	51	19	45
Villach	46	30	30	Zeitz	51	5	20
Villingen	48	4	15	Zelle	52	43	45
Vilshofen	48	35	40	Zellerfeld	51	47	27
Vlissingen	51	26	37	Zerbst	51	59	5
Walkenried	51	37	15	Ziegenhain	50	54	—
Wangen	47	41	55	Zittau	50	49	23
Warburg	51	33	30	Znaim	48	51	15
Wartenberg in Schlesien	51	16	15	Zürich	47	22	—
				Zweybrücken	49	15	15
Wasserburg	48	3	—	Zwickau	50	41	53
Weimar	50	59	8	Zwoll	52	30	45
Weissenburg	49	3	57				
Weissenfels	51	14	58	*Polen, Preussen u. Gallizien.*			
Wels	48	9	—				
Werden	51	30	36				
Wernigerode	51	49	46	Allenburg	54	27	—
Wesel	51	38	—	Angerburg	54	7	38
Wetzlar	50	32	—	Augustowa	53	43	48
				Barten	54	7	20

Namen der Oerter	Geograph. Breite.		
Polen, Preussen und Gallizien.	G.	M.	S.
Bartenstein	54	8	30
Belz	50	24	—
Biala	51	57	30
Bielsk	52	36	—
Birze	56	6	15
Bischofswerder	53	23	45
Bochnia	50	6	30
Borowicz	48	56	30
Braclaw	48	48	—
Brandenburg	54	36	—
Bransk	52	37	—
Braslaw	55	36	30
Braunsberg	54	19	25
Brodnika	53	17	25
Bromberg	52	58	55
Brezecc	52	30	—
Brezesc	52	7	30
Brezezin	51	34	15
Chelm	51	8	45
Chenciny	50	49	10
Chmielnik	49	44	50
Christburg	53	33	—
Chiechanow	52	40	48
Conitz	53	38	—
Constantinow	49	56	30
Culm	53	15	30
Czenstochowa	50	43	45
Danzig	54	21	9
Darkhemen	54	17	30
Deutsch-Eylau	53	28	—
Dirschau	54	3	55
Dobrzyn	52	30	—
Dubno	50	32	—
Elbing	54	8	45
Fischhausen	54	43	45
Frauenburg	54	22	15
Fraustadt	51	50	3
Gersauen	54	16	40
Gilgenburg	53	15	—
Gnesen	52	25	50
Goldapp	54	55	47
Goldingen	56	51	20
Gostyn	52	16	—
Graudenz	53	27	30
Grodno	53	27	—
Gumbinnen	54	31	38
Halicz	49	13	—
Heiligenbeil	54	22	50
Heilsberg	54	3	50
Hohenstein	53	25	—
Jaroslaw	49	59	—
Innowraclaw	52	38	10
Insterburg	54	33	5
Johannesburg	53	20	40
Kalisch	51	51	55
Kalus	48	47	—
Kaminiec	48	40	50
Kazimicrz	51	17	55
Kieydany	55	11	—
Königsberg	54	43	—

Namen der Oerter Polen, Preussen und Gallizien.	Geograph. Breite. G.	M.	S.	Namen der Oerter Polen, Preussen und Gallizien.	Geograph. Breite G.	M.	S.
Kolo	52	4	45	Minsk	53	47	—
Korsan	49	11	—	Mitau	56	39	6
Koseian	52	4	—	Mohilow	53	54	—
Kowale	52	23	57	Mohrungen	53	51	30
Kowno	54	51	—	Mozyr	52	14	—
Krakau	50	9	—	Mscislaw	54	26	30
Krasnostaw	50	58	—	Neidenburg	53	9	55
Kreutzburg	54	27	20	Neuenburg	53	37	—
Krylow	48	47	15	Newel	56	14	30
Krzemieniec	50	17	—	Nieswies	53	6	—
Labiau	54	51	15	Nordenburg	54	15	—
Landsberg	54	13	—	Noyogrodek	53	22	—
Lalyczow	59	35	30	Olyka	51	—	30
Lelow	50	44	25	Opatow	50	47	40
Lemberg	49	52	—	Opoczno	51	20	12
Lenczyca	51	56	—	Orlow	51	51	30
Libau	56	31	36	Orsza	54	44	—
Lida	53	39	30	Ortelsburg	53	21	5
Lissa	51	51	55	Osterode	53	33	20
Lomza	53	3	45	Ostrog	50	30	—
Lowicz	51	57	—	Ostrzeszow	51	20	—
Lublin	51	16	—	Oszmiana	54	17	—
Luchowicze	52	52	30	Owrucz	51	35	—
Luck	50	58	—	Petrikau	51	23	—
Lukow	51	54	—	Pillau	54	33	39
Lyk	53	37	40	Pinsk	52	10	—
Marggrabowa	53	54	—	Plocsk	52	22	5
Marienburg	54	1	48	Plonsk	52	24	36
Marienwerder	53	43	—	Polock	55	25	—
Memel	55	51	—	Posen	52	22	—

Namen der Oerter.	Geographische Breite.			Namen der Oerter.	Geographische Breite.		
Polen, Preussen und Gallizien.	G.	M.	S.	*Polen, Preussen und Gallizien.*	G.	M.	S.
Preuschholland	54	1	40	Thorn	52	57	48
Proszowice	50	14	50	Tilsit	55	7	5
Przemyal	49	46	30	Troki	54	32	—
Pultusk	52	37	10	Uniejow	51	51	—
Putzig	54	35	—	Urzendow	50	55	—
Pyzdry	52	5	—	Uswiatez	56	8	—
Radom	51	25	3	Warmstatt	54	3	45
Radomsk	51	3	50	Warschau	52	14	28
Radziejow	52	27	3	Welau	54	32	45
Ragnit	55	4	40	Wieliezka	50	—	30
Rastenburg	53	57	34	Wielisz	55	47	30
Ravitz	51	38	0	Wielun	51	10	5
Rawa	51	40	30	Wilkomierz	55	10	—
Rhein	53	47	25	Wilna	54	41	2
Rohaczow	53	7	—	Windau	57	14	—
Rosienic	55	32	10	Wisnika	49	19	45
Saalfeld	53	47	—	Witepsk	55	22	30
Sanoch	49	30	—	Wloziemierz	50	50	—
Schaaken	54	52	30	Wornie	55	41	—
Schippenbeil	54	12	49	Wyszogrod	52	15	45
Schöneck	54	4	50	Zakroczyn	52	22	40
Sieradz	51	32	30	Zaslaw	50	16	—
Slonim	52	55	—	Zator	49	57	30
Sluk	52	52	—	Vinten	54	22	—
Sniatyn	48	39	—	Żydaczow	49	21	30
Sochaczow	52	7	30	Zytomierz	50	38	—
Soldau	53	2	36				
Sondomirz	50	38	—	*Portugal.*			
Stenzyka	51	32	48	Abrantes	39	24	45
Szadek	51	38	—	Alcoutim	37	30	30

Namen der Oerter	Geograph. Breite		
Portugal.	G.	M.	S.
Aveiro	40	38	25
Beja	37	59	30
Braganza	40	42	30
Braja	41	32	45
Cadaval	39	15	—
Caldas	39	25	—
Cap. Fiseron	39	19	—
Cap. Montigo	40	8	—
Cap. Roca	38	46	—
Cap. St. Vincent	37	2	—
Cap. Spichel	38	22	10
Castelbranco	39	49	30
Coimbra	40	14	—
Elvas	38	45	30
Erra	38	59	30
Evora	38	28	—
Faro	37	4	—
Guarela	40	22	30
Lagos	37	5	15
Lamego	41	5	30
Levria	39	38	—
Lissabon	38	42	20
Miranda	41	20	15
Montalegre	41	45	—
Odemira	37	33	45
Ourique	37	40	30
Portalegre	39	13	30
Porto i Ent. Dour. e. M.	41	10	—
Santarem	39	21	—

Namen der Oerter	Geograph. Breite		
Portugal.	G.	M.	S.
Setuval	38	23	45
Tavira	37	8	30
Valenza	41	58	—
Villa Real	14	14	30
Visen	40	37	45
Spanien.			
Ainza	42	17	30
Albarrazin	40	29	—
Alcala	40	28	—
Alcala la real	37	35	30
Alcantara	39	32	—
Alcaraz	38	57	—
Alcazar	39	24	—
Alcira	39	13	30
Alcudia	39	57	30
Alicante	38	30	15
Almeria	36	53	15
Alpuente	39	57	—
Andujar	38	2	30
Anteguera	37	6	30
Aracena	37	45	30
Aranjuez	40	5	30
Arenas	40	7	45
Arevalo	41	13	30
Arnedo	42	7	30
Astorga	42	34	30
Avila	40	47	—
Aviles	43	35	—
Ayamontes	37	15	30
Badajoz	38	43	—

Namen der Oerter	Geograph. Breite			Namen der Oerter	Geograph. Breite		
Spanien.	G.	M.	S.	*Spanien.*	G.	M.	S.
Baeza	38	2	30	Cindad Real	38	56	30
Bajo	40	27	30	CindadRodrigo	40	57	—
Balaguer	41	43	30	Coca	41	20	30
Barbastro	41	50	—	Constantina	37	52	—
Barcelona	41	26	—	Consaegra	39	29	—
Bayona	42	10	37	Cordova	37	56	—
Baza	37	30	45	Coria	39	49	—
Bejar	40	32	—	Corvo Insel	39	41	41
Benavente	42	7	—	Cuenca	40	5	—
Bilbao	43	19	30	Daroca	41	10	—
Borja	41	51	—	Denia	38	58	—
Briviesca	42	27	—	Ecija	37	27	30
Buitrago	40	58	30	Estella	42	32	30
Burgos	42	19	—	Fayal Insel	38	32	20
Cadix	36	31	7	Ferol	43	29	30
Calatayuel	41	22	—	Fontarabie	43	21	36
Cartagena	37	35	30	Fraga	41	29	30
Cap Finisterra	42	51	50	Frias	42	42	30
CapMachichico	43	31	30	Gerona	42	1	—
Cap. Ortegal	43	46	37	Gibraltar	36	4	44
Cap. Pinas	43	38	15	Granada	37	15	30
Cap. Trafalgar	36	7	56	Guadalaxara	40	34	—
Cap. Veillana	43	12	30	Guadalupe	39	19	30
Cascante	42	5	30	Guadix	37	25	—
Castelar	39	15	—	Hellin	38	34	—
Castellon	39	56	30	Huesca	42	3	—
Castro urdiales	43	28	—	Huescar	37	51	—
Cervera	41	36	—	Huete	40	13	30
Chincilla	38	55	—	Jaca	42	28	—
Cindadela	40	7	—	Jaen	37	48	—

Namen der Oerter	Geograph. Breite			Namen der Oerter	Geograph. Breite		
Spanien.	G.	M.	S.	*Spanien.*	G.	M.	S.
Iviza	39	3	—	Navalmor-			
La Corunna	43	22	30	quenda	40	6	30
La Guardia	42	27	—	Olite	42	27	—
Ledesma	41	31	—	Onda	39	57	—
Leon	42	39	—	Orense	42	29	—
Lerma	41	52	30	Orihucla	38	11	—
Llerena	38	8	—	Osma	41	33	30
Loja	37	14	—	Ossuna	37	15	30
Lorca	37	45	—	Oviedo	43	20	30
Lucar St.	37	15	—	Palma	39	40	30
Lucena	37	34	—	Pamplona	42	48	—
Lugo	43	3	—	Peniscola	40	18	—
Madrit	40	25	18	Plascencia	40	3	—
Mahon	39	55	—	Ponferrada	42	44	—
Malaga	36	46	—	Pontugalette	43	23	30
Manresa	41	43	30	Potes	43	15	—
Medinaceli	40	59	30	Requena	39	39	30
Medina Sidonia	36	26	—	Riaza	11	11	30
Merida	38	45	—	Rivade	43	33	—
Moguer	37	14	—	Riva de Sella	43	25	—
Molina	40	55	—	Ronces Valles	42	59	—
Mondonnedo	43	25	—	Ronda	36	52	—
Montalban	40	49	—	Sadava	42	16	—
Monterrey	42	8	—	Salamanka	41	26	—
Morella	40	38	—	San Clemente	39	28	—
Motril	36	46	—	San Felipe	39	4	—
Mujacar	37	9	30	Sanguessa	42	37	—
Murcia	38	3	—	San Lucar'	36	45	—
Nabia	43	35	—	San Sebastian	43	19	—
Najera	42	16	—	Santander	43	32	30

Namen der Oerter	Geograph. Breite		
Spanien.	G.	M.	S.
Santiago	42	54	—
Santistevan	38	21	—
San Vincenta	43	31	—
Segovia	41	2	30
Segara	38	22	15
Sevilla	37	13	—
Siguenza	40	57	30
Sothona	42	—	—
Soria	41	37	30
Tarifa	36	4	—
Tarragona	41	10	—
Toledo	39	54	—
Toro	41	48	30
Tortosa	40	51	30
Traxillo	39	17	—
Tudela	42	6	—
Tuy	42	6	—
Urgel	42	23	—
Valencia	39	30	30
Valladolid	41	47	—
Valverde	37	28	—
Vianna	42	24	30
Vigo	42	13	20
Villa nueva in Estrem.	38	47	—
Villena	38	45	—
Vique	41	53	30
Victoria	42	52	—
Xerez	38	5	30
Ximena	36	27	30
Xixona	38	44	—
Zalamea	38	28	—
Zamora	41	52	30
Zaragozza	41	43	—

Frankreich

Namen der Oerter	G.	M.	S.
Abbeville	50	7	1
Agde	43	18	43
Agen	44	12	7
Aire	50	38	18
Aix	43	31	35
Aix Insel	46	—	15
Alais	44	7	22
Alby	43	55	36
Alez	42	59	39
Ambleteuse	50	48	13
Amboise	47	24	54
Amiens	49	53	38
Angers	47	28	8
Angouleme	45	38	57
Antibes	43	34	43
Apt	43	52	29
Arles	43	40	28
Arras	50	17	37
Auch	43	38	39
Auray	47	40	4
Aurigny Insel	49	45	—
Aurillac	44	55	—
Autun	46	56	48

Namen der Oerter	Geograph. Breite			Namen der Oerter	Geograph. Breite		
Frankreich.	G.	M.	S.	*Frankreich.*	G.	M.	S.
Auxerre	47	47	57	Carcassonne	43	12	45
Auxonne	47	11	24	Castres	43	36	11
Avignon	43	56	58	Carpentras	44	3	8
Avranches	48	41	18	Cavaillon	43	50	6
Banc verts	46	16	—	Cette	43	23	51
Bapaume	50	6	12	Chalons sur Marne	48	57	12
Barfleur	49	40	21				
Bar le duc	48	46	5	Chalons sur Saone	46	46	54
Bas-de Ins.	48	45	40				
Bayeux	49	16	30	Chertres	48	26	54
Bayonne	43	29	21	Chassiron (Leuchth.)	46	2	50
Bazas	44	25	55				
Beauvais	49	26	2	Cherbourg	49	38	31
Befort	47	38	18	Clermont	45	46	44
Belle Ins.	47	17	17	Collioure	42	31	31
Belley	45	45	29	Colmar	48	4	44
Besancon	47	13	45	Compiegne	49	24	59
Bessiers	43	20	41	Condom	43	57	49
Blois	47	35	19	Corduan	45	35	15
Bordeaux	44	50	18	Contances	49	2	54
Boulogne	50	43	31	Croisie	47	17	43
Bourg-en-Bresse	46	12	30	Croitoi	50	12	52
				Dax	43	42	23
Bourges	47	4	59	Die	44	45	31
Brest	48	22	44	Dieppe	49	55	34
Brouage	45	52	3	Dieu Ins.	46	42	23
Caen	49	11	12	Digne	44	5	18
Cahors	44	26	4	Dol	48	33	8
Calais	50	57	32	Dole	47	5	42
Cambray	50	10	32	Douay	50	22	12

Namen der Oerter	Geograph. Breite			Namen der Oerter	Geograph. Breite		
Frankreich.	G.	M.	S.	*Frankreich.*	G.	M.	S.
Dreux	48	44	17	Lebret (Alcret)	44	11	—
Dunkerque	51	2	4	Lectoure	43	55	54
Dijon	47	19	25	Le Maus	48	—	35
Embran	44	33	—	Le Puys	45	2	41
Etables	50	30	44	Lescar	43	19	52
Evreux	49	1	30	Lesparre	44	18	33
Fecamp	49	45	24	Lille	50	37	50
Feret Cap.	44	43	15	Limoges	45	49	44
Fort Vauban				Lisieux	48	8	50
(Louis)	48	48	1	Lodeve	43	43	47
Frehel Cap	48	41	3	Lembes	43	28	21
Frejus	43	25	53	Lucon	46	27	14
Gap	44	33	37	Luneville	48	35	33
Glandeve	43	56	43	Lyon	45	45	52
Granville	48	50	16	Marenne	45	49	22
Grasse	43	39	19	Marseille	43	17	45
Gravelines	50	59	10	Mathe St.	48	19	52
Grenoble	45	11	49	Meaux	48	57	37
Grouais Ins.	47	38	—	Mende	48	31	2
Haguenau	48	48	50	Mez	49	7	5
Hague Cap.	49	44	40	Mezieres	49	45	7
Havre-de-grace	49	29	14	Mirepoix	43	5	7
Honfleur	49	25	13	Montauban	44	—	55
Jersey Ins.	49	12	42	Montmirail	48	52	8
La Cietat	43	10	29	Montpellier	43	36	33
Landau	49	11	38	Moulins	46	34	4
Langres	47	52	17	Nancy	48	41	55
Laon	49	33	54	Nantes	47	13	17
La Rochelle	46	9	21	Narbonne	43	10	58
Lavaur	43	40	52				

Namen der Oerter	Geograph. Breite.			Namen der Oerter	Geograph. Breite.		
Frankreich.	G.	M.	S.	*Frankreich.*	G.	M.	S.
Nevers	46	59	17	Royan	45	37	28
Nonan Ins.	47	47	—	Saintes	45	44	43
Noyon	49	34	37	St. Bertrand	43	1	27
Olerons	43	11	1	St. Brieux	48	31	21
Olone	46	29	52	St. Claude	46	23	18
Orange	44	8	10	St. Croix	48	—	35
Orleans	47	54	4	St. Die	48	17	27
Ouessant Ins.	48	28	30	St. Flour	45	1	53
Painbeus	47	17	15	St. Lifier	43	—	3
Paniers	43	6	44	St. Malo	48	39	3
Paris, Observ.	48	50	14	St. Marcou Ins.	49	29	48
Pau	43	15	—	St. Martin	46	12	18
Perigueux	45	11	8	St. Michel	48	38	14
Perpignan	42	41	53	St. Omer	50	44	46
Pillier (le)	47	2	29	St. Papoul	43	19	43
Poitiers	46	34	50	St. Paul-trois-			
Pontoise	49	3	2	Chateau	44	21	3
Pontorson	48	33	18	St. Pol-de-Leon	48	41	24
Port-Luvis	47	42	47	St. Pons	43	29	13
Quentin St.	49	50	51	St. Tropez	43	16	8
Quimper	47	58	29	St. Valery	49	52	12
Re (Leuchtth.)	46	14	48	St. Valery-sur-			
Reims	49	14	36	Somme.	50	11	13
Rennes	48	6	50	Sarlat	44	53	20
Rhodes	44	20	59	Sedan	49	42	29
Rieux	43	15	23	Seez	48	36	23
Riez	43	48	57	Senez	43	54	40
Rochefort	45	56	10	Senlis	49	12	28
Rochelle (la)	46	9	21	Senz	48	11	55
Rouen	49	26	27				

Namen der Oerter	Geograph. Breite.			Namen der Oerter	Geograph. Breite		
Frankreich.	G.	M.	S.	*Grossbritannien.*	G.	M.	S.
Sezanne	48	42	—	Air	55	30	—
Sisteron	44	11	21	Aldborough	53	13	—
Soisson	49	22	52	Appleby	54	33	30
Strasburg	48	34	36	Ardfreat	52	7	30
Tarbes	43	14	2	Athlone	53	22	—
Thionville	49	21	30	Baltimore	51	14	45
Tonnerre	47	51	8	Banbury	52	3	30
Toul	48	40	32	Banf	56	37	—
Toulon	43	7	16	Barnstaple	51	7	—
Toulouse	43	35	46	Bath	51	22	30
Tournon	45	4	—	Beachy Head	50	46	30
Tours	47	23	46	Bear	51	24	30
Treguier	48	46	54	Beaumaris	53	14	45
Troyes	48	18	2	Bedford	52	8	—
Tulles	45	16	3	Beltingham	54	59	30
Uzes	44	—	5	Bembridge	50	40	15
Vabres	43	56	27	Bernera	57	22	30
Vaison	44	14	28	Berwick	55	45	30
Valence	44	55	59	Birmingham	52	30	—
Valenciennes	50	21	27	Blenheim	51	50	29
Vannes	47	39	26	Boston	53	1	—
Vence	43	43	13	Breckno	51	58	30
Verdun	49	9	24	Bridlington	54	7	—
Versailles	48	48	18	Bristol	51	28	—
Vienne	45	31	55	Buckingham	51	58	30
Viviers	44	28	54	Bunagir	53	9	45
				Cambridge	52	12	36
Grosbrittanien				Camelford	50	42	—
Aberdeen	57	5	—	Campeltown	55	29	45
Aberystwith	52	24	30	Canterbury	51	18	30

Namen der Oerter	Geograph. Breite.			Namen der Oerter	Geograph. Breite		
Grossbrittanien.	G.	M.	S.	*Grossbrittanien.*	G.	M.	S.
Cap Buchanes	57	29	—	Cork	51	53	54
Cap Clear Ins.	51	12	—	Corves	50	45	27
Cap Cornwall	50	18	30	Cromartie	57	44	—
Cap Dungsby	58	36	—	Denbigh	53	9	30
Cap Lezard	49	57	30	Derby	52	58	—
Cap St. David	51	56	—	Dercham	52	40	—
Cap Start-point	50	9	—	Dingle	51	58	15
Cap Wread	58	33	—	Dingwall	57	46	15
Cardif	51	25	—	Doggers-Bemc	53	42	—
Cardigan	52	9	30	d. S. W. Spitze			
Carick Fergus	54	47	—	Doncaster	53	32	—
Carlisle	54	57	—	Donegall	54	35	30
Carmarthen	51	56	15	Dorchester	50	42	30
Carnarvon	53	9	45	Dornoch	57	55	—
Cashel	52	26	45	Douglas	54	4	—
Castlebar	53	46	—	Dover	51	7	47
Catherlogh	52	48	30	Down	54	22	30
Cavan	54	51	41	Dublin	53	21	11
Charlemont	54	26	45	Dumbarton	55	56	30
Chelmsford	51	45	45	Dunbar	55	57	15
Chelsea	51	29	14	Dundalk	54	1	30
Chester	53	10	30	Dundee	56	25	—
Chiehester	50	52	47	Dunfries	55	1	30
Clackmanan	56	4	30	Dunganon	54	31	15
Clithero	53	54	—	Dungeness	50	52	50
Clogher	54	23	30	Dunkeld	56	33	—
Clye	53	3	—	Durham	54	49	—
Colchester	51	55	—	Edimburgh	55	57	57
Coldstream	55	40	—	Edistone	50	12	—
Corf-Castle	50	37	30				

Namen der Oerter	Geograph. Breite			Namen der Oerter	Geograph. Breite		
Grossbrittanien.	G.	M.	S.	*Grossbrittanien.*	G.	M.	S.
Elgin	57	36	30	Hindon	51	7	45
Ennis-Town	52	43	—	Huntington	52	19	30
Epsom	51	20	—	Jamestown	53	50	30
Exeter	50	44	—	Jeelbourgh	55	30	15
Fairne Ins.	59	28	—	Jersey Ins.	49	12	59
Falmouth	50	8	—	Iniskilling	54	19	—
Faringdon	51	39	30	Innerbervy	56	47	—
Flint	53	13	—	Inverness	57	32	30
Forsar	56	35	30	Inverary	57	16	30
Fort August	57	19	—	Ipswich	52	8	30
Fort William	56	56	30	Irwin	55	38	—
Fowey	50	21	—	Kelso	55	37	—
Frampton	51	25	1	Kiew	51	28	37
Frasersburgh	57	42	—	Kilbeg	54	34	—
Foula Ins.	60	3	—	Kildare	53	9	15
Gallway	53	10	—	Kildas St. Ins.	58	4	—
Glasgow	55	51	32	Kilkenny	52	36	45
Gordon Castle	57	39	30	Killala	54	7	—
Great Marlow	51	34	30	Killalow	52	43	—
Greenock	55	58	15	Kilmorny	57	26	—
Greenwich	51	28	40	Kings-Lynn	52	49	30
Grimsby	53	35	—	Kingston	53	45	30
Guilford	51	13	30	Kinrosz	56	10	—
Halifax	53	45	30	Kinsale	51	34	—
Harefield	51	36	12	Kirkaldy	56	4	45
Harleigh	52	52	45	Kirkudbright	54	50	45
Hartford	51	39	—	Kirkwall	59	5	30
Hartland	51	6	—	Lancaster	54	1	—
Hastings	50	52	10	Lands-End	50	3	46
Hereford	52	3	—	Lanerk	55	39	—

Namen der Oerter	Geograph. Breite.			Namen der Oerter	Geograph. Breite		
Grossbrittanien.	G.	M.	S.	*Grossbrittanien.*	G.	M.	S.
Launceston	50	42	45	Newport	50	42	15
Leeds	53	48	—	Northampton	52	13	30
Leicester	52	37	3	Norwich	52	43	30
Lerwick	60	9	30	Nottingham	52	58	30
Leskard	50	26	55	Okeham	53	38	45
Limerick	52	34	30	Okehamton	50	46	30
Lincoln	53	15	—	Oxford	51	45	40
Linlithgow	55	56	—	Pables	55	37	—
Lipmore	52	2	—	Pembroke	51	46	45
Liverpool	53	27	—	Penzance	50	7	—
London	51	31	—	Perth	56	22	—
Londondery	54	58	—	Peterborough	52	33	30
Longford	53	41	—	Peterhead	57	29	—
Ludlow	52	20	30	Pethworth	50	54	12
Lundy Ins.	51	19	30	Philips-Town	53	17	15
Lyme-Regis	50	41	45	Plimouth	50	26	—
Malmsbury	51	34	30	Porlok	51	13	30
Manchester	53	28	30	Portsmouth	50	49	—
Maryborough	53	—	30	Preston	53	42	30
Mildenhall	52	23	30	Radnor	52	10	45
Monaghan	54	14	30	Ravenglasz	54	18	30
Monmouth	51	50	—	Reading	51	27	—
Montgomery	52	32	45	Renfrew	55	51	45
Montrose	56	40	—	RichmondadSwa	54	25	—
Morpeth	55	13	—	Rochester	51	24	15
Mullengar	53	29	45	Ronalsa Cap	59	20	—
Nairn	57	33	30	Roscommon	53	33	—
Namptwich	53	4	—	Rothsay	55	52	—
New-Aberdeen	57	6	15	Saffron Walden	52	4	—
Newcastle	55	1	30	Salisbury	51	3	30

Namen der Oerter	Geograph. Breite			Namen der Oerter	Geograph. Breite		
Grossbrittanien.	G.	M.	S.	*Italien.*	G.	M.	S.
St. Agnes	49	56	—	Winchester	51	4	30
St. Andrews	56	18	—	Windsor	51	29	—
Scarborough	54	19	30	Wisbich	52	39	30
Selkirk	55	32	30	Witchurch	51	16	—
Shaftsbury	51	2	—	Worcester	52	9	30
Skipton	34	—	45	Yarmouth	52	44	—
Slego	54	12	45	York	53	57	45
Southhampton	50	55	45	Younghill	51	47	—
Stafferd	52	51	30				
Stirling	56	6	—				
Stockbridge	50	57	—	*Italien.*			
Straban	54	47	—	Acerenza	40	48	—
Stranrawer	54	52	15	Acqui	44	40	—
Stroma Ins.	58	56	—	Aiaccio	41	54	30
Suidroe Ins.	61	19	55	Albano	41	43	50
Swanszey	51	42	30	Albenga	44	3	15
Taunton	50	59	45	Ancona	43	37	54
Thurse	58	41	45	Annecy	45	52	45
Trim	53	32	15	Aosta	45	38	—
Tuam	53	25	30	Aquila	42	19	—
Unst Ins.	60	44	—	Arezzo	43	28	45
Wakefield	53	14	—	Ariano	41	8	—
Warwick	52	18	15	Ascoli	42	47	—
Waterferd	52	10	45	Assisio	43	4	22
Wells	51	11	45	Asti	44	50	—
Wexford	52	18	15	Avellino	40	53	45
Whitehaven	54	36	—	Bari	41	14	—
Wick	58	33	—	Bassano	45	44	—
Wigton	54	42	15	Bastia	42	35	30
Wiklow	52	58	—	Belvedere	39	46	—

Namen der Oerter	Geograph. Breite			Namen der Oerter	Geograph. Breite		
Italien.	G.	M.	S.	*Italien.*	G.	M.	S.
Benevento	41	6	30	Conza	40	49	30
Bergamo	45	41	30	Corneto	42	15	23
Bologna	44	29	36	Corte	42	13	15
Bonifacio	41	23	30	Cosenza	39	22	45
Bosa	40	28	30	Cremona	45	7	19
Bova	37	54	—	Demont	44	16	45
Brescia	45	29	30	Este	45	13	45
Brindisi	40	54	—	Fano	43	51	—
Brugneto	44	13	30	Fermo	43	6	30
Cagliari	39	27	—	Ferrara	44	49	56
Caltagironne	37	11	30	Florenz	43	46	30
Calvi	42	29	30	Forli	44	13	15
Camerino	43	3	—	Gallipoli	40	19	—
Campoloro	42	10	—	Galtelli	40	28	30
Cap d'Istria	45	27	30	Genua	44	25	—
Cap Passaro	36	40	15	Girgenti	37	17	—
Capri	40	34	—	Gubio	43	14	45
Cast Aragone-				Isernia	41	37	30
se	40	54	—	Ivrea	45	11	15
Castiglione	45	22	30	Lanciano	42	13	—
Castrogiovarme	37	34	—	Lecce	40	36	30
Catania	37	27	3	Lipari	38	32	—
Cefalu	38	3	—	Livorno	43	33	2
Ceneda	46	—	15	Loreto	43	27	—
Cervia	44	15	31	Lucca	43	48	45
Chambery	45	33	30	Magliano	42	19	—
Chiusi	42	59	30	Mailand	45	27	53
Civita-vecchia	42	5	24	Malta	35	53	47
Comachio	44	40	27	Manfredonia	41	37	—
Como	45	44	30	Mantua	45	4	30

Namen der Oerter.	Geographische Breite			Namen der Oerter.	Geographische Breite		
Italien.	G.	M.	S.	*Italien.*	G.	M.	S.
Moretamo	38	3	30	Perugia	43	5	30
Marsico nuovo	40	27	—	Pesaro	43	55	1
Masse	40	—	15	Piacenza	45	3	45
Matera	40	48	—	Piombino	42	58	30
Mazzara	37	46	—	Pisa	43	43	7
Messina	38	22	—	Pistoja	43	54	45
Modena	44	38	50	Policastro	40	7	—
Montalto	42	59	44	Polizzi	37	47	—
Mont Cassino	41	33	30	Porto	41	46	44
Mont Rosso	39	52	30	Porto vecchio	41	36	30
Murano Ins.	45	29	30	Portolongone	42	50	45
Neapel	40	50	15	Ravenna	44	25	5
Nicastro	39	4	30	Recanati	43	25	44
Nicosla	37	43	—	Reggio	38	6	0
Nicotera	38	34	—	Rieti	42	23	30
Nizza	43	51	54	Rimini	44	3	43
Orbitello	42	29	30	Ripalransone	43	—	24
Oristagni	39	52	30	Roccella	38	20	30
Orvieto	42	39	30	Rom	41	53	54
Osimo	43	29	36	Ronciglione	42	15	15
Ostia	41	45	35	Rossano	39	45	30
Otranto	40	22	30	Rovigno	45	15	—
Padoua	45	23	40	Salerno	40	39	—
Palermo	38	9	—	Saluzzo	44	33	—
Palma	37	8	45	St. Maurice	45	37	30
Palma nova	46	3	30	St. Severina	39	14	—
Parma	44	44	50	Sassari	40	44	—
Patti	38	9	—	Savona	44	21	—
Pavia	45	10	59	Sciacca	37	32	45
Perinaldo	43	53	45	Sessa	41	18	—

Namen der Oerter	Geograph. Breite		
Italien.	G.	M.	S.
Siena	43	22	—
Sinigaglia	43	43	16
Siracula	37	2	30
Sora	41	46	30
Spoleto	42	45	15
Squilaci	38	51	30
Strongoli	39	19	15
Susa	45	6	—
Taormina	37	47	30
Taranto	40	44	—
Teramo	42	38	—
Termoli	41	58	—
Terra nuova	41	2	30
Terracina	41	18	14
Thonon	46	18	—
Tortona	44	53	15
Trapani	38	7	45
Treviso	45	43	45
Troja	41	19	—
Turin	45	4	14
Tursi	40	19	30
Udine	46	9	45
Urbino	43	48	15
Valetta, la.	35	55	—
Venedig	45	27	7
Vercelli	45	16	—
Verona	45	26	7
Vesuv	40	48	30
Vill. d'Iglesias	39	16	—

Namen der Oerter	Geograph. Breite		
Dänemark und Norwegen.	G.	M.	S.
Vintimiglia	43	53	20
Viterbo	42	23	—
Dänemark u. Norwegen.			
Aakirke	55	6	48
Aalborg	57	2	57
Aarhus	56	9	35
Aggeröe	59	1	50
Anholt. Ins. (Leuchtth.)	56	44	15
Apenrade	55	2	48
Arndal	58	34	—
Ariöeskiöeping	54	54	5
Assens	55	17	36
Bergen	60	10	30
Burg	54	24	—
Cap Lindernes	58	1	—
Cristiania	59	54	50
Gristriansand	58	12	—
Cristianfield	60	57	—
Cristiansund	63	11	—
Drontheim	63	26	10
Ebeltost	56	12	—
Faaborg	55	8	32
Flensburg	54	47	18
Friedrichshald	59	13	—
Friedrichsort	54	23	10
Friedrichsstadt	54	24	—

Namen der Oerter	Geograph. Breite			Namen der Oerter	Geograph. Breite		
Dänemark und Norwegen.	G.	M.	S.	*Dänemark und Norwegen.*	G.	M.	S.
Friderica	55	33	36	Nestwed	55	13	57
Grenaae	56	24	57	Nexve	55	3	50
Hadersleben	55	15	15	Norburg	55	3	53
Hammersost	70	38	22	Nord Cap	71	10	—
Hammerhuus	55	18	—	Nyeborg	55	19	36
Hasle	55	14	—	Nyekiöbing in			
Helsingöer	56	1	30	I. Falst.	55	56	12
Hiörring	57	27	44	Nyesteel	54	41	—
Hirschholm	55	53	30	Odense	55	23	30
Holbeck	55	43	2	Ornaal	61	55	—
Holstebröe	56	27	5	Randers	56	27	48
Horsens	55	53	15	Räsöer	58	54	—
Kallundborg	55	40	54	Ringkiöbing	56	2	30
Kierteminde	55	26	50	Ringsted	55	26	55
Kiöge	55	27	—	Ripen	55	19	57
Kolding	55	26	30	Röeskilde	55	38	20
Kongsberg	59	53	—	Rönde	55	9	15
Kongswinger	60	12	11	Rudkiöbing	54	56	5
Koppenhagen	55	41	4	Säbye	57	20	2
Korsöer	55	20	27	Sandlöe	68	56	15
Kronborg	56	2	15	Saxkiöbing	54	48	15
Lammbhuus	64	6	17	Scheen	59	22	30
Laurwingen	59	1	15	Schleswig	54	31	54
Lunde	58	27	10	Skagen	57	43	44
Mariager	56	38	—	Skandersborg	56	3	20
Mariboe	54	46	5	Skielskiör	55	15	55
Middelfahrt	55	29	25	Skive	56	38	—
Molle	62	41	30	Skagelse	55	24	15
Mosz	59	28	30	Sönderburg	54	54	59
Naskow	54	47	—	Soröe	55	26	55

Namen der Oerter.	Geographische Breite.			Namen der Oerter.	Geographische Breite.		
Dänemark und Norwegen.	G.	M.	S.	*Schweden.*	G.	M.	S.
Stavanger	58	56	30	Cajaneburg	64	13	30
Stege	54	58	30	Calmar	56	40	30
Strömse	59	47	0	Carlscrona	56	10	—
Stubbekiöbing	54	53	55	Carlshamm	56	10	40
Svannike	55	8	10	Carlstadt	59	23	—
Svenborg	55	54	25	Cristianstadt	56	1	15
Tönningen	54	20	45	Cristinahamm	59	16	—
Tönsberg	59	21	20	Cristinestad	62	16	9
Tondern	54	56	19	Crimbrishamm	55	33	27
Tysted	56	58	20	Ekerö Ins.	60	12	50
Uranienburg	55	54	30	Engelholm	56	14	24
Viborg	56	27	11	Enontekis	68	17	—
Wadson	70	4	50	Falkenberg	56	53	59
Warde	55	31	30	Falkiöping	58	10	15
Wardöhuus	70	22	36	Falsterbo	55	23	4
Weile	55	42	—	Falun	60	35	—
Wordinborg	55	—	45	Geste	60	39	45
				Gothenburg	57	42	4
Schweden.				Gulea	65	3	30
Abo	60	27	7	Halmstad	56	39	43
Ahus	55	55	30	Hangö (Leuch-			
Allingsähs	57	55	—	thurm.)	59	46	20
Altengard	69	55	—	Helsingborg	56	2	41
Amäl	59	6	3	Helsingfors	60	10	—
Biörneborg	61	29	3	Hernösand	62	38	—
Borachs	57	41	45	Hudikswall	61	43	45
Borgholm	56	45	45	Jacobsstad	63	45	—
Borgo	60	31	—	Jönkiöping	57	43	45
Brahestad	64	41	—	Juekasjerwi	67	47	—
Brömsebro	56	26	30	Kiöping	59	31	—

Namen der Oerter	Geograph. Breite			Namen der Oerter	Geograph. Breite		
Schweden.	G.	M.	S.	*Schweden.*	G.	M.	S.
Konghell	57	51	44	Sönderskiöping	58	25	—
Kongsbacka	56	27	—	Solvitsborg	56	2	15
Kulla (Leucht.)	56	17	58	Stockholm	59	20	30
Laholm	56	32	30	Stregnäs	59	18	15
Landscrona	55	52	14	Strömstad	58	55	33
Lidkiöping	58	33	—	Sundswall	62	22	30
Luleä	65	33	—	Tawastebus	61	3	—
Lund	55	42	26	Tornea	65	50	50
Malmöe	55	36	6	Trelleborg	55	22	14
Mariestad	58	41	30	Trosa	58	52	—
Merstrand	57	53	51	Uddewalla	58	21	15
Nädendal	60	38	30	Umeä	63	49	—
Norrhiöping	58	35	—	Upsal	59	51	50
Nortellie	59	45	45	Wadstena	58	29	—
Ny-Carleby	63	38	—	Warberg	57	6	18
Nykiöping	58	44	45	Wasa	63	4	30
Nystad	60	48	30	Wasteräs	59	33	30
Oenkiöping	59	33	—	Westerwick	57	44	50
Oerebro	59	13	—	Wexio	56	48	30
Oeregrund	60	20	—	Wisby	57	39	15
Oesthammer	60	14	30	Ystad	55	25	31
Pello	66	48	16				
Piteä	65	17	30				
Raumo	61	8	—	*Das russische*			
Sala	59	50	—	*Reich.*			
St. Michel	61	45	—	Archangel	64	33	36
Skanor	55	24	52	Arensburg	58	15	—
Skara	58	27	30	Astrachan	46	21	12
Skenninge	58	20	30	Barnaulskoi	53	20	—
Söderhamm	61	17	47	Bolscheretzkoi	52	54	30

Namen der Oerter.	Geographische Breite.			Namen der Oerter.	Geographische Breite.		
Das Russische Reich.	G.	M.	S.	*Das Russische Reich.*	G.	M.	S.
Casan	55	43	58	Petropaulows-			
Cathrinenburg	56	50	15	kaia	53	1	20
Cherkow	49	9	20	Petrowskoi-			
Cherson	46	38	30	Sawod	61	47	4
Dagerorth	58	56	1	Reval	59	26	22
Genicola	45	21	—	Riga	56	56	24
Gluchow	51	40	30	Samara	48	29	35
Guriew-Goro-				Saratow	51	31	28
dok	47	7	8	Sebastopel	44	41	30
Jacutzk	62	1	50	Selenginsk	51	6	6
Jaroslawl	57	37	30	Sisraw	53	9	53
Jeniseisk	58	27	17	Tanganrock	47	12	40
Irkutzk	52	18	15	Tanbow	52	43	44
Kaluga	54	30	—	Tobolsk	58	12	30
Kiow	50	30	—	Tomsk	56	30	1
Kirenskoi-				Tscherkaski	47	13	34
Ostrog	57	47	—	Tschukotsckoi	64	14	30
Kola	68	52	30	Uffa	54	42	45
Koslow	45	14	—	Umba	66	44	30
Kowima	65	28	—	Uralsk	51	11	—
Kurs	51	43	30	Ust-Kameno-			
Lubni	50	—	37	gorskaia	49	56	45
Moscau	55	45	20	Wologda	59	19	—
Neschin	51	2	45	Woronesk	51	40	30
Ochotzk	59	20	10	Zarizin	48	42	20
Orel	52	56	40				
Orenburg	51	46	5	*Ungarn u. die*			
Orskaja	51	12	30	*europäische Türkei.*			
Panoinkoi	67	4	30	Adrianopel	41	41	—
Pstersburg	59	56	23	Agram	46	6	—

Namen der Oerter.	Geographische Breite			Namen der Oerter.	Geographische Breite		
Ungarn u. die europäische Türkei.	G.	M.	S.	*Ungarn u. die europäische Türkei.*	G.	M.	S.
Ackermann	46	12	—	Karlstadt	45	36	55
Athen	38	5	—	Kisteleck	46	28	—
Belgrad	44	52	40	Kronstadt	45	49	30
Bender	46	50	20	Metelin Ins.	39	8	—
Braila	45	15	20	Milo	36	41	—
Buckarest	44	26	45	Ofen	47	29	44
Candia	35	18	45	Osrzowa	44	49	31
Canea	35	28	45	Patras	38	5	—
Caschau	48	35	—	Peterwardein	45	15	10
Chotzim	48	31	—	Pressburg	48	8	22
Clausenburg	46	51	—	Rodosto	40	58	34
Constantinopel	41	1	10	Salonich	40	41	10
Durazo	41	30	—	Scutari	41	40	—
Enos	40	41	58	Selivrea	46	15	45
Erlau	47	53	54	Stuhlweisen-			
Focktschany	45	38	50	burg	47	9	15
Gallipoli	40	25	33	Temeswar	45	47	20
Herrmannstadt	45	48	—	Thassus	40	46	40
Jaffy	47	8	30	Tirnau	48	22	58
Ismail	45	21	—	Warasdin	46	18	18
Karlsburg	46	11	—	Widdin	43	39	40

Verbesserungen.

Seite 40 Zeile 12 v. u. lies: 0,0046875 T. statt 0,0036875 T.

= 51 = 2 v. u. = $\log.\left(\frac{b}{h\left(1-\frac{2n}{r}\right)}\right)$ statt $\log.\left(\frac{b}{h\left(1\ \frac{2n}{r}\right)}\right)$.

= 51 = 1 v. u. lies: $\log.\left(\frac{b}{H\left(1-\frac{2m}{r}\right)}\right)$ statt $\log.\left(\frac{b}{H\left(\frac{2m}{r}\right)}\right)$.

= 53 = 8 v. u. lies: $\left(1+\frac{0{,}868589\,.\,Z}{r.\log.\left(\frac{H}{h}\right)}\right)$ statt $\left(\frac{1+0868689\,.\,Z}{r.\log.\left(\frac{H}{h}\right)}\right)$

= 55 = 3 v. o. lies: (1 ± 0,0046875T) st. (1 ± 9,0046875T)

= 82 = 10 v. o. und Z. 10 v. u. lies: = + 1,2° Reaum. statt = − 1,2° Reaum.

= 82 = 11 v. o. lies: = − 2,3° Reaum. st. = 2,3° Reaum.

= 139 = 1 v. o. lies: 2,193 statt 2,139.

= 154 = 9 v. o. = : 2687,903 statt 2686,903.

= 159 = 11 v. o. = : 1,440 statt 1,443.

= 160 = 10 v. o. = : 2876,733 statt 2876,777.

= 160 = 9 v. u. = : 2900,997 statt 2800,997.

= 163 = 10 v. u. = : 1,788 statt 1,888.

= 163 = 9 v. u. = : 1,788 statt 1,888.

= 164 = 1 v. o. = : 2978,873 statt 2978,877.

= 164 = 10 v. o. = : 2996,637 statt 2996,677.

= 164 = 7 v. u. = : 3024,816 statt 3024,716.

= 165 = 10 v. u. = : 0,979 statt 0,978.

= 170 = 14 v. o. = : 3177,698 statt 3177,689.

= 170 = 11 v. u. = : 3188,987 statt 3188,787.

= 170 = 6 v. u. = : 3198,372 statt 3198,972.

= 172 = 5, 6 u. 7 v. o. lies: 0,560 statt 0,660.

= 172 = 8 und 9 v. o. = : 0,559 statt 0,659.

= 174 = 2 v. o. lies: 3267,156 statt 3267,756.

= 177 = 4, 5 und 6 v. o. lies: 0,908 statt 0,903.

= 186 = 7 v. u. lies: 3623,568 statt 3623,868.

Seite 187 Zeile 2 v. o. = : 0,852 statt 0,855.
= 188 = 2 v. u. = : 3682,289 statt 3682,689.
= 188 = 1 bis 5 v. u. lies: 0,333, statt 03,35.
= 190 = 2 v. u. lies: 3731,959 statt 3731,929.
= 191 = 10 v. u. = : 1,486 statt 1,464.
= 193 = 10 v. o. = : 0,983 statt 0,973.
= 193 = 10 v. o. = : 1,474 statt 1,464.
= 193 = 3 v. u. = : 1,302 statt 1,304.
= 196 = 1 v. o. = : 3832,739 statt 3823,739.
= 198 = 3 v. o. = : 3883,799 statt 3883,299.
= 198 = 3 v. u. = : 0,471 statt 0,475.
= 199 = 14 v. o. = : 1,421 statt 1,427.
= 201 = 8, 9 und 10 v. o. lies: 0,938 statt 0,838.
= 214 = 5 v. u. lies: 4280,952 statt 4270,952.
= 214 = 6 v. u. = : 4279,512 statt 4278,512.
= 220 = 3 v. o. = : 4376,257 statt 4376,275.
= 225 = 9 v. o. = : 1,099 statt 1,199.
= 225 = 1 v. u. = : 1,092 statt 1,093.
= 229 = 5 v. o. = : 1,080 statt 1,070.
= 232 = 3 v. u. = : 0,526 statt 0,525.
= 232 = 4 v. u. = : 0,526 statt 0,525.
= 236 = 11 v. u. = : 4722,544 statt 4733,544.
= 263 = 1 v. u. = : 56,250 statt 50,250.
= 268 = 5 v. o. = : 0,680 statt 0,688.
= 293 = 8 v. o. = : 274 statt 247.
= 306 = 11 v. u. bei Nördlingen lies: 48° 51′ statt 51° 33′.
= 312 = 4 v. o. bei Villa Real lies: 41° 14′ 30″ statt 14° 14′ 30″.
= 314 = 13 v. u. bei Riaza lies: 41° 11′ 30″ statt 11° 11′ 30″.
= 317 = 6 v. o. bei Lesparre lies: 45° 18′ 33″ statt 44° 18′ 33″.
= 317 = 9 v. o. bei Lisieux lies: 49° 8′ 50″ statt 48° 8′ 50″.
= 317 = 11 v. u. bei Mende lies: 44° 31′ 2″ statt 48° 31′ 2″.
= 319 = 2 v. o. bei Aldborough lies: 52° 13′ statt 53° 13′.

Bayerische
Staatsbibliothek
München

Fig. 4.
29
28
27
26
25
24
23
22
21
20
19
18
17
16
15
14
13
12
11
10
9
8
7
6
5
4
3
2
1
0
F
K
L
M
5.
V
T
R
P
G

Bayerische
Staatsbibliothek
München

BSB Bayerische StaatsBibliothek
MDZ Münchener DigitalisierungsZentrum Digitale Bibliothek

Hegenberg, F. A.

Unterricht im Höhenmessen mit dem Barometer nach den neuesten in der Physik gemachten und hierher gehörigen Entdeckungen berichtigt ; nebst fü nf hypsometrischen Tafeln

Bunzlau 1828

BHS II K 74
urn:nbn:de:bvb:12-bsb10708161-5